(19) 世界知的所有權機関 国際事務局



(43) 国際公開日 2002 年10 月24 日 (24.10.2002)

PCT

(10) 国際公開番号 WO 02/084408 A1

G03G 9/087 (72) 免明者: および (51) 国際特許分類?: (75) 発明者/出頭人 (米国についてのみ): 松村 健一 (MAT-SUMURA, Kenichi) [JP/JP]; 〒528-8585 滋賀県 甲賀郡 PCT/JP02/03592 (21) 国際出頭番号: 水口町泉1259 積水化学工業株式会社内 Shiga (JP). 仁木 章博 (NIKLAkibiro) [JP/JP]; 〒528-8585 进賀県 (22) 国際出頭日: 2002 年4 月11 日 (11.04.2002) 甲賀恕 水口町泉 1 2 5 9 積水化学工業株式会社内 Shiga (JP). 今村 雅之 ([MAMURA,Masayuki) [JP/JP]; 日本語 (25) 国際出願の官籍: 〒528-8585 溢貨県 甲賀郡 水口町泉 1 2 5 9 積水化 学工業株式会社内 Shiga (JP). 日本語 (26) 国際公開の合語: (74) 代理人: 安富 庶男 (YASUTOMI,Yasuo); 〒532-0011 大 阪府 大阪市 淀川区西中島 8 丁目 4 番 2 0 号 中央ビ (30) 優先権データ: IL Osaka (JP). 2001年4月11日(11.04.2001) 特顯2001-113092 2001年5月16日(16.05.2001) JΡ 特型2001-146378 2001年6月8日(08.06.2001) JP (81) 指定国 (国内): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, 特顯2001-173650 特題2001-284041 2001年9月18日(18.09.2001) JP 2001年11月2日(02.11.2001) JP 特型2001-337564

特別2001-337504 2001年11月2日(02.11.2001) ア 特別2001-368987 2001年12月3日(03.12.2001) ア 特別2001-368988 2001年12月3日(03.12.2001) ア 特別2002-043306 2002年2月20日(20.02.2002) ア 特別2002-043307 2002年2月20日(20.02.2002) ア BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD; GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, IP, KE, KG, KP, KR; KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NO, NZ, OM, PH, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZA,

7M, 7W.

(71) 出願人 (米国を除く全ての指定国について): 積水化 学工業株式会社 (SEKISUI CHEMICAL CO., LTD.) [JP/JP]; 〒530-8565 大阪府 大阪市 北区西天済 2 丁目 4番4号 Osaka (JP). (84) 相定国 (広城): ARIPO 特許 (GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア特許 (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ特許 (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, PI, FR, GB, GR, IE, IT,

/協強者)

- (54) Title: RESIN COMPOSITION FOR TONER AND TONER
- (54) 発明の名称: トナー用樹脂組成物及びトナー

(57) Abstract: A resin composition for a toner which comprises a polymer component capable of forming a physically crosslinked structure and a polyester which forms no physically crosslinked structure and has a glass transition temperature of 30 to 80°C or a melting point of 50 to 120°C; and a toner using the resin composition. The resin composition for a toner is excellent in the fixability at low temperatures, the resistance to high temperature offset printing and blocking resistance and also can perform good coloring.

(57) 要約:

本発明の目的は、低温定着性、耐高温オフセット性及び耐ブロッキング性に優れ、良好な発色を行うことができるトナー用樹脂組成物及びトナーを提供することである。

本発明は、物理的架橋構造を形成しうるポリマー成分と、物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80℃又は融点が50~120℃であるポリエステルとを含有するトナー用樹脂組成物である。

'O 02/084408 A1

WO 02/084408 A1



添付公開書類: 國際調查報告書

I.U, MC, NI, PT, SF, TR), OAPI 特許 (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG). 簡 の際には再公開される。

2文字コード及び他の略語については、定期発行される 各*PCT*ガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語 のガイダンスノート」を参照。

明細醬

トナー用樹脂組成物及びトナー

技術分野

5 本発明は、低温定着性、耐高温オフセット性及び耐ブロッキング性に優れ、良好な発色を行うことができるトナー用樹脂組成物及びトナーに関する。

背景技術

電子写真等において静電荷像を現像する方式として、乾式現像方式が多用され 10 ている。乾式現像方式において、通常、トナーはキャリアーと呼ばれる鉄粉、ガラスピーズ等との摩擦によって帯電し、これが感光体上の静電潜像に電気的引力によって付着し、次に用紙上に転写され、加熱ローラ等によって定着されて永久可視像となる。

定着の方法としては、トナーに対して離型性を有する材料で表面を形成した熟 定着ローラの表面に、被定着シートのトナー画像を圧接触させながら通過せしめ ることにより行う加熱ローラ法が汎用されている。

この熱定着ローラ法において、消費電力等の経済性を向上させるため、及び、 複写速度を上げるため、より低温で定着可能なトナーが求められている。

しかしながら、上記の低温定着性を改善しようとすると、トナーの一部が熱定

20 着ローラ表面に付着し、それが紙に再転写するといったオフセット現象が超こり

やすくなったり、樹脂同士が様々な環境を通して受ける熱によってトナーが凝集するブロッキング現象が起こりやすくなるといった問題がある。

これらの問題に対して、特許第2988703号公報には、トナーのパインダー樹脂として、テレフタル酸と炭素数2~6の直鎖型アルキレングリコールから 導かれる単位とを全使用モノマー単位に対して50モル%以上含む結晶性ポリエステル樹脂を用いることが提案されている。

しかしながら、この技術では、結晶性ポリエステル樹脂のみを用いているので、 定着可能な温度幅が狭く、低温定着性を損なうことなく、耐高温オフセット性及 び耐プロッキング性を保つことが困難であった。

PCT/JP02/03592

特許第2704282号公報には、トナーのパインダー樹脂として、3価以上の多価単量体、芳香族ジカルボン酸、及び、分岐鎖を持つ脂肪族アルコールを50モル%以上含む脂肪族アルコールを重合してなる非結晶性ポリエステル樹脂を用いることが提案されている。

5 しかしながら、この技術では、非結晶性ポリエステル樹脂のみを用いているので、低温定着性が充分ではなかった。

特開平4-97366号公報及び特開平4-313760号公報には低温定着性と高温耐オフセット性のバランスに優れたトナーとして、軟化点の異なる2種類のポリエステルをトナー用樹脂として含有するトナーが提案されている。

10 しかしながら、上記 2 種類のポリエステルの相溶性は充分とはいえず軟化点が低いポリエステルがプロッキングを起こしやすくしたり、定籍ローラに付着しフィルミングを起こしやすくしたりするといった問題があり、また、相溶性が充分ではないので樹脂の透明性も低いという問題もあった。

特公平5-44032号公報には、トナーのバインダー樹脂として、低融点結晶性ポリエステルと高融点結晶性ポリエステルのプロック共重合体を用いることが提案されている。

しかしながら、この技術では、バインダー樹脂は白濁した樹脂となるため透明な樹脂を得ることができないといった問題があった。

また、トナー用樹脂のガラス転移点温度以上にトナーがさらされるとプロッキング現象が起こりやすいことから、プロッキング現象を起こしにくいトナー用ポリエステル樹脂の検討も進められている。低温定着温度はそれほど低くはないがプロッキング現象を起こしにくいトナー用ポリエステル樹脂として、例えば、特開平4-337741号公報にはポリエステル樹脂の組成を特定組成とすると効果があることが示されており、また、特開平10-36490号公報にはポリエステル樹脂の組成を特定しガラス転移点温度を45~70℃とすると効果があることが示されている。

しかしながら、これらの技術では常温でのプロッキング現象は発現しにくくはなるものの、これらのトナー用樹脂を用いてもトナー用樹脂のガラス転移点温度付近の温度にトナーがさらされるとやはりプロッキング現象を起こしてしまうと

いう問題があった。

発明の要約

本発明は、低温定着性、耐高温オフセット性及び耐ブロッキング性に優れ、良好な発色を行うことができるトナー用樹脂組成物及びトナーを提供することを目的とする。

第1の本発明は、物理的架橋構造を形成しうるポリマー成分と、物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80℃又は融点が50~120℃であるポリエステルとを含有するトナー用樹脂組成物である。第1の本発明のトナー用10 樹脂組成物において、物理的架橋構造を形成しうるポリマー成分と、物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80℃又は融点が50~120℃であるポリエステルとが混合状態で存在していることが好ましい。

第2の本発明は、融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルブロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂組成物である。

第3の本発明は、融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセグメントと、融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリ エステルプロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂組成物である。

第4の本発明は、融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルブロック共重合体と、融点が50~120℃である結晶性ポリエステルとを含有する混合物を主成分とするトナー用樹脂組成物である。

第2、第3又は第4の本発明において、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、ジカルポン酸とジオールとを主成分とし、 屈曲した分子構造を分子鎖中に導入できる2価の屈曲モノマー又は分岐鎖を有する2価のモノマーのいずれかを少なくとも含有するモノマー混合物を重合してなるポリマーに由来することが好ましく、融点が140~280℃である結晶性ポ

15

リエステルセグメントは、1,4ーシクロヘキサンジメタノール、エチレングリ コール、及び、テレフタル酸を重合してなるポリマーに由来し、非結晶性ポリエ ステルセグメントは、テレフタル酸、o-フタル酸、及び、ネオペンチレングリ コールを重合してなるポリマーに由来することが好ましい。また、上記ポリエス テルプロック共重合体は、融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセ グメント1~70重量%と、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポ リエステルセグメント99~30重量%とからなることが好ましい。更に、ガラ・ ス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、ジカル ボン酸とジオールとを主成分とするモノマー混合物を重合させてなるポリマーに 由来するものであって、前記ジカルボン酸がテレフタル酸80~99.9モル% とoーフタル酸又は無水フタル酸20~0.1モル%とからなり、前記ジオール のうち20~100モル%が分岐鎖を有する2価のジオールであることが好まし く、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、 ジカルボン酸とジオールとを主成分とするモノマー混合物を重合させてなるポリ マーに由来するものであって、前記ジカルボン酸がテレフタル酸70~94.9 モル%、oーフタル酸又は無水フタル酸0.1~10モル%、及び、イソフタル 酸5~20モル%からなり、前記ジオールのうち20~100モル%が分岐鎖を 有する2価のジオールであることが好ましい。

第5の本発明は、融点が140~280℃である結晶性ポリアミドセグメント 20 と、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと からなるポリエステルーポリアミドプロック共重合体を主成分とするトナー用樹 脂組成物である。

第6の本発明は、融点が140~280℃である結晶性ポリアミドセグメントと、融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリ エステルーポリアミドプロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂組成物である。

第7の本発明は、融点が140℃~280℃である結晶性ポリアミドセグメントと、融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転

20

25

移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドブロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂組成物である。

第8の本発明は、融点が140℃~280℃である結晶性ポリアミドセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドブロック共重合体と、融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントとを含有する混合物を主成分とするトナー用樹脂組成物である。

第5、第6、第7又は第8の本発明において、ポリエステルーポリアミドプロ ック共重合体は、融点が140℃~280℃である結晶性ポリアミドセグメント 1~70重量%と、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステ ルセグメント99~30重量%とからなることが好ましい。また、ガラス転移点 温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、ジカルボン酸と ジオールとを主成分とし、屈曲した分子構造を分子鎖中に導入できる2価の屈曲 モノマー又は分岐鎖を有する2価のモノマーのいずれかを少なくとも含有するモ ノマー混合物を重合してなるエステルポリマーに由来することが好ましく、ガラ ス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、テレフ タル酸、oーフタル酸、及び、ネオペンチレングリコールを重合してなるエステ ルポリマーに由来することが好ましい。更に、ガラス転移点温度が30~80℃ である非結晶性ポリエステルセグメントは、ジカルボン酸とジオールとを主成分 とするモノマー混合物を重合させてなるエステルポリマーに由来するものであっ て、前記ジカルポン酸がテレフタル酸80~99.9モル%とo-フタル酸又は 無水フタル酸20~0.1モル%とからなり、前記ジオールのうち20~100 モル%が分岐鎖を有する2価のジオールであることが好ましく、ガラス転移点温 度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、ジカルポン酸とジ オールとを主成分とするモノマー混合物を重合させてなるエステルポリマーに由 来するものであって、前記ジカルボン酸がテレフタル酸70~94.9モル%、 oーフタル酸又は無水フタル酸 O.1~10モル%、及び、イソフタル酸 5~2

0モル%からなり、前記ジオールのうち20~100モル%が分岐鎖を有する2 価のジオールであることが好ましい。

第9の本発明は、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とし、融点が140~280℃の結晶性ポリエステルセグメントとガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルブロック共重合体を含有するトナー用樹脂組成物である。

第10の本発明は、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とし、融点が140~280℃の結晶性ポリエステルセグメントとガラス転移点温度が-70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルプロック共重合体を含有するトナー用樹脂組成物である。

第9又は第10の本発明において、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを50重量%以上含有することが好ましく、70重量%以上含有することが好ましく、70重量%以上含有することがより好ましい。また、ポリエステルプロック共重合体中のガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルとが相溶することが好ましく、ポリエステルブロック共重合体中のガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルプロック共重合体中のガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶と20性ポリエステルとが、少なくとも同一のジカルボン酸とジオールとを含有することが好ましい。

第11の本発明は、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とし、融点が140~280℃のポリアミドセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメント及び/又は融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルーポリアミドブロック共重合体を含有するトナー用樹脂組成物である。

第12の本発明は、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエス

テルを主成分とし、融点が140℃~280℃であるポリアミドセグメントとガラス転移点温度が一70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルーポリアミドプロック共重合体を含有するトナー用樹脂組成物である。

第11又は第12の本発明において、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを50重量%以上含有することが好ましく、70重量%以上含有することがより好ましい。更に、ポリエステルーポリアミドブロック共重合体中のガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが相溶することが好ましく、ポリエステルーポリアミドブロック共重合体中のガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが、少なくとも同一のジカルボン酸とジオールとを含有することが好ましい。

第13の本発明は、周波数15.92Hz、歪み1%、温度60~300℃、 月温速度10℃/分の条件で動的粘弾性試験を行なった時のPa単位で表現される貯蔵弾性率Gが、(a)、(b)又は(c)のいずれかの条件に該当するトナー用樹脂組成物である。

- (a) Xを1以上10未満の実数から選ばれる一定値とした時に下記式(1)で 規定する条件を満たす温度領域が、少なくとも20℃以上にわたって存在する。
- 20 (b) Xを1以上10未満の実数から選ばれる一定値とした時に下記式(2)で 規定する条件を満たす温度領域が、少なくとも20℃以上にわたって存在する。
 - (c) Xを1以上10未満の実数から選ばれる一定値とした時に下記式 (3) で規定する条件を満たす温度領域が、少なくとも20℃以上にわたって存在する。

$$G = (X \pm 0.5) \times 10^{3}$$
 (1)

25 式中、Xは1以上10未満の実数から選ばれる一定値である。

$$G = (X \pm 0.5) \times 10^4$$
 (2)

式中、Xは1以上10未満の実数から選ばれる一定値である。

$$G = (X \pm 0.5) \times 10^{6}$$
 (3)

15

式中、Xは1以上10未満の実数から選ばれる一定値である。

第14の本発明は、結晶性ポリエステルセグメントと非結晶性ポリエステルセ グメントとからなるポリエステルプロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂 組成物であって、前記ポリエステルプロック共重合体は、前記結晶性ポリエステ ルセグメントと同組成で重量平均分子量1万の結晶性ポリエステル樹脂を示差熱 走査熱量計により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える温度まで昇温した あと50℃/分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ熱履歴を消去した あと昇温速度10℃/分でふたたび結晶性ポリエステル樹脂の示差熱を測定し、 結晶融解吸熱ピークのピーク面積から結晶性ポリエステル樹脂の単位樹脂重量あ たりの結晶融解吸熱ピークの吸熱量(Sa)を求め、前記ポリエステルブロック 共重合体を示差熱走査熱量計により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える 温度まで昇温したあと50℃/分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ 熱履歴を消去したあと昇温速度10℃/分でふたたびポリエステルブロック共重 合体の示差熱を測定するとともに、測定に使用されたポリエステルブロック共重 合体の樹脂重量から前配共重合体中の結晶性ポリエステルセグメントの樹脂重量 を求め、前記共重合体の結晶部分の結晶融解吸熱ピーク面積から結晶性ポリエス テルセグメントの単位樹脂重量あたりの結晶融解吸熱ピークの吸熱量 (Sb)を 求め、プロック化率を(Sb/Sa)×100と定義した時に、プロック化率が 10~100%であるトナー用樹脂組成物である。

20 第15の本発明は、結晶性ポリアミドセグメントと非結晶性ポリエステルセグ メントとからなるポリエステルーポリアミドプロック共重合体を主成分とするト ナー用樹脂組成物であって、前記ポリエステルーポリアミドプロック共重合体は、 前記結晶性ポリアミドセグメントと同組成で重量平均分子量1万の結晶性ポリア ミド樹脂を示差熱走査熱量計により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える 25 温度まで昇温したあと50℃/分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ 熱履歴を消去したあと昇温速度10℃/分で再び結晶性ポリアミド樹脂の示差熱 を測定し、結晶融解吸熱ピークのピーク面積から結晶性ポリアミド樹脂の単位樹 脂重量あたりの結晶融解吸熱ピークの吸熱量(Sa)を求め、前記ポリエステル ーポリアミドブロック共重合体を示差熱走査熱量計により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える温度まで昇温したあと50℃/分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ熱履歴を消去したあと昇温速度10℃/分で再びポリエステルーポリアミドブロック共重合体の示差熱を測定するとともに、測定に使用されたポリエステルーポリアミドブロック共重合体の樹脂重量から前記共重合体中の結晶性ポリアミドセグメントの樹脂重量を求め、前記共重合体の結晶部分の結晶酸解吸熱ピーク面積から結晶性ポリアミドセグメントの単位樹脂重量あたりの結晶融解吸熱ピークの吸熱量(Sb)を求め、ブロック化率を(Sb/Sa)×100と定義したときに、ブロック化率が10~100%であるトナー用樹脂組成物である。

第1、第2、第3、第4、第5、第6、第7、第8、第9、第10、第11、 第12、第13、第14又は第15の本発明のトナー用樹脂組成物においては、 ゲルパーミュエーションクロマトグラフィーで測定した分子量において、分子量 が10⁸以上であるポリマー成分が5重量%以下であることが好ましい。

15 第16の本発明は、第1、第2、第3、第4、第5、第6、第7、第8、第9、 第10、第11、第12、第13、第14又は第15の本発明のトナー用樹脂組 成物を用いてなるトナーである。

発明の詳細な閉示

25

20 以下に本発明を詳述する。

第1の本発明のトナー用樹脂組成物は、物理的架橋構造を形成しうるポリマー成分と、物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80℃又は融点が50~120℃であるポリエステルとを含有する。

本明細審において物理的架橋構造とは、ポリマー鎖が化学結合を介して架橋しているのではなく、ポリマー鎖間の相互作用により疑似架橋を形成している状態をいう。物理的架橋は化学的架橋と異なり、温度の上昇や強い圧力等によって相互作用が弱くなることから、低温では物理的架橋構造をとって流動しないポリマー成分も、温度の上昇や強い圧力等により流動することが可能となる。

上記物理的架橋構造を形成しうるポリマー成分としては特に限定されず、例えば、常温でポリマーセグメントが結晶化しうる高融点結晶性ポリマーセグメント 又は常温でポリマーセグメントが凍結しうる高ガラス転移点温度のポリマーセグ メント等のポリマーセグメント、水素結合又はイオン結合等の一時的な結合を形成しうる官能基等を含むポリマーセグメントが挙げられる。

上記高融点結晶性ポリマーセグメントとしては、例えば、結晶性ポリエステル セグメントや結晶性ポリアミドセグメント等が挙げられる。

また、上記高いガラス転移点温度を有するポリマーセグメントとしては、例えば、ポリスチレンやポリ (メタ) アクリル酸メチル、スチレンーイソプレンース 10 チレンプロックポリマー、スチレンーブタジエンースチレンプロックポリマー、スチレンーエチレンプロックポリマー、スチレンーエチレンプロックポリマー、ポリスチレンのグラフトポリマー、ポリ (メタ) アクリル酸メチルのグラフトポリマー等からなるセグメントが挙げられる。

15 上記水素結合能を有する官能基としては、例えば、ウレタン結合、アミド結合 等を形成するウレイド基、アミド基等の官能基が挙げられる。水素結合を形成す る官能基を有するポリマーのうち好ましいポリマーとしては、ウレタンエラスト マー、ポリアミドと非結晶性ポリエステルとからなるプロックポリマー、ポリア ミドと低融点の結晶性ポリエステルとからなるプロックポリマー、アミドエラス 20 トマー等が挙げられる。

上記イオン結合能を有する官能基としては、例えば、カルボキシル基が挙げられ、例えば、金属イオンを介してそれぞれのポリマーのカルボキシル基が連結されているアイオノマー樹脂等が挙げられる。

第1の本発明のトナー用樹脂組成物は、物理的架橋構造を形成せずガラス転移 25 点温度が30~80℃又は融点が50~120℃であるポリエステルを含有する。 ガラス転移点温度が30℃未満又は融点が50℃未満であると、保存性が低下す ることがあり、ガラス転移点温度が80℃を超える又は融点が120℃を超える と、低温定着性の向上効果が不充分となることがある。 第1の本発明のトナー用樹脂組成物においては、上記物理的架橋構造を形成し うるポリマー成分と、物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80 ℃又は融点が50~120℃であるポリエステルとは混合状態で存在しているこ とが好ましい。

- 5 従来のポリエステル系トナーでは、通常3官能以上の多官能モノマーを共重合することによって、ポリマー内に化学的架橋構造を形成させ、耐オフセット性を保持させていた。しかしながら、この様な方法では、ポリマー中に溶解しない成分が存在するために、定着ロールで定着後の印字表面に凹凸が生じるために光沢が劣ったり、低温定着性にも限界があった。
- 10 第1の本発明のトナー用樹脂組成物は、物理的架橋構造を形成しうるポリマー成分と、物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80℃又は融点が50~120℃であるポリエステルとを含有することによって、耐高温オフセット性の向上と同時に、光沢及び低温定着性の向上が可能となった。すなわち、物理的架橋構造を形成しうるポリマー成分と、物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80℃又は融点が50~120℃であるポリエステルとを含有することにより、ポリマー粘度が上昇するために耐オフセット性が向上でき、一方、定着ロールによる加圧時にはポリマーの粘度が低下するために印字表面の平滑性が増し、光沢が良くなると同時に低温定着性も向上した。

このようなトナー用樹脂組成物としては、具体的には、物理的架橋構造を形成 しうるセグメントと物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80℃ 又は融点が50~120℃であるポリエステルセグメントとからなるブロック共 重合体を主成分とするもの、又は、物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度 が30~80℃であるポリエステルを主成分とし、物理的架橋構造を形成しうる セグメントと物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80℃又は融 点が50~120℃であるポリエステルセグメントとからなるブロック共重合体 を含有する混合物からなるもの等が考えられる。かかるトナー用樹脂組成物を用 いてなるトナーは、低温定着性、耐高温オフセット性及び耐ブロッキング性に優 れ、良好な発色を行うことができる。 第2の本発明は、融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセグメント(以下、高融点結晶性ポリエステルセグメントともいう)と、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルプロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂組成物である。

- 第3の本発明は、融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセグメントと、融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメント(以下、低融点結晶性ポリエステルセグメントともいう)と、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルブロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂組成物である。かかる3元のポリエステルプロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂組成物を用いてなるトナーは、第2の本発明の2元のポリエステルプロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂組成物を用いてなるトナーに比べて、更に低温定着性が改善され、かつ、定着ローラにトナーがフィルム状に付着するフィルミング現象が抑制されることから好ましい。
- 15 第4の本発明は、融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセグメントとガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルプロック共重合体に、融点が50~120℃である結晶性ポリエステル(以下、低融点結晶性ポリエステルともいう)を混合したものからなるトナー用樹脂組成物である。
- 20 第2、第3及び第4の本発明のトナー用樹脂組成物に用いられるポリエステル プロック共重合体において、高融点結晶性ポリエステルセグメント及び低融点結 晶性ポリエステルセグメントは、ジカルボン酸及びジオールを縮重合させること により得られるポリマーに由来する。

上記ジカルボン酸としては、例えば、o-フタル酸、テレフタル酸、イソフタ 25 ル酸、コハク酸、アジピン酸、セバシン酸、アゼライン酸、オクチルコハク酸、シクロヘキサンジカルボン酸、ナフタレンジカルボン酸、フマル酸、マレイン酸、イタコン酸、これらの無水物及び低級アルキルエステル等が挙げられる。なかでも、結晶性を付与するために、テレフタル酸、ナフタレンジカルボン酸、及び、

これらの無水物及び低級アルキルエステルが好適に用いられる。

上記ジオールとしては、例えば、エチレングリコール、1,3ープロパンジオール、1,4ープタンジオール、ジエチレングリコール、1,5ーペンタンジオール、1,6ーヘキサンジオール、ジプロピレングリコール、トリエチレングリコール、テトラエチレングリコール、1,2ープロパンジオール、1,3ープタンジオール、2,3ープタンジオール、ネオペンチルグリコール(2,2ージメチルプロパン-1,3ージオール)、1,2ーヘキサンジオール、2,5ーヘキサンジオール、2ーメチルー2,4ーペンタンジオール、3ーメチルー1,3ーペンタンジオール、2ーエチルー1,3ーペンタンジオール等の脂肪族ジオールの類;2,2ーピス(4ーヒドロキシシクロヘキシル)プロパン、2,2ーピス(4ーヒドロキシシクロヘキシル)プロパンのアルキレンオキサイド付加物、1,4ーシクロヘキサンジオール、1,4ーシクロヘキサンジメタノール等の脂環族ジオール類等が挙げられる。

なお、ビスフェノールを含む場合は、耐オフセット性に優れるトナー用樹脂組成物が得られる。しかし、ビスフェノールを多量に含むトナー用樹脂組成物は着色する恐れがある。よって、着色のないトナー用樹脂組成物を得たい場合にはジオールとしてビスフェノールを含有しないことが好ましい。

上記高融点結晶性ポリエステルセグメントの融点は140~280℃である。 140℃未満であると、充分な耐高温オフセット性や耐ブロッキング性が得られ 20 なくなり、280℃を超えると、ブロック重合の際、280℃を超える高温で溶 融させる必要が生じ、生産性が格段に悪化してしまう。

上記高融点結晶性ポリエステルセグメントとしては、低温定着性と高温耐オフセット性とのパランスに優れていることから、1,4ーシクロヘキサンジメタノールとエチレングリコールとテレフタル酸とを共重合させたポリマーに由来することが好ましい。更に高温耐オフセット性を向上するためには、高融点の結晶性ポリエステルセグメントが好ましく、ポリエチレンテレフタレート(PET)、ポリエチレンナフタレート(PEN)、ポリブチレンナフタレート(PBN)等に由来することが好ましい。更に低温定着性を向上させ、プロッキングを防ぐた

めには高融点結晶性ポリエステルセグメントは、ポリプチレンテレフタレート (PBT) に由来することが好ましい。

上配低融点結晶性ポリエステルセグメントの融点は、50~120℃である。 50℃未満であると、耐ブロッキング性に劣ることがあり、120℃を超えると、 5 低温定着性の向上効果が不充分となることがある。

上記低融点結晶性ポリエステルセグメントとしては、脂肪族ポリエステルポリマー又は脂環族ポリエステルポリマーに由来することが好ましい。

上記非結晶性ポリエステルセグメントは、ジカルボン酸とジオールとを主成分としモノマー混合物を重合させてなるポリマーに由来する。

10 上記ジカルボン酸としては、例えば、テレフタル酸、コハク酸、アジピン酸、 セパシン酸、アゼライン酸、オクチルコハク酸、シクロヘキサンジカルボン酸、 フマル酸、マレイン酸、イタコン酸、これらの無水物及び低級アルキルエステル 等のジカルボン酸等が挙げられる。

上記ジオールとしては、例えば、エチレングリコール、1,3ープロパンジオ 15 ール、1,4ープタンジオール、ジエチレングリコール、1,5ーペンタンジオ ール、1,6ーヘキサンジオール、ジプロピレングリコール、トリエチレングリ コール、テトラエチレングリコール等の脂肪族ジオール類;1,4ーシクロヘキ サンジオール、1,4ーシクロヘキサンジメタノール等の脂漿族ジオール類等が 挙げられる。

20 なお、これらのモノマーを用いて上記非結晶性ポリエステルセグメントの原料となるポリマーを得るためには、複数種類のジカルボン酸と複数種類のジオールとを主成分とするモノマー混合物を重合すればよい。

なお、ピスフェノールを含む場合は、耐オフセット性に優れるトナー用樹脂組成物が得られる。しかし、ピスフェノールを多量に含むトナー用樹脂組成物は着 色する恐れがある。よって、着色のないトナー用樹脂組成物を得たい場合にはジオールとしてピスフェノールを含有しないことが好ましい。

上記ポリエステルプロック共重合体の非結晶性ポリエステルセグメントのガラス転移点温度は、30~80℃である。30℃未満であると、高温耐オフセット

20

25

性や耐プロッキング性が充分に得られないことがあり、ガラス転移点温度が80℃を超えると低温定着性を大きく悪化させることがある。好ましくは、40~70℃である。

なお、非結晶性ポリエステルセグメントのガラス転移点温度については、テレフタル酸等の芳香族ジカルボン酸はガラス転移点温度を向上させる働きがあり、セバシン酸やアジピン酸等の長鎖の脂肪族ジカルボン酸はガラス転移点温度を低下させる働きがあるのでこれらのジカルボン酸を適宜組み合わせることにより目的のガラス転移点温度を達成することができる。

しかしながら、ガラス転移点温度は芳香族ジカルボン酸と長鎖の脂肪族ジカル 10 ボン酸とを適宜組み合わせることによって目的のガラス転移点温度を達成するこ とができるが、軟化温度が高くなりすぎる傾向がある。

そこで、上記非結晶性ポリエステルセグメントは、屈曲した分子構造を分子鎖中に導入できる2価の屈曲モノマー又は分岐鎖を有する2価のモノマーのいずれかを少なくとも含有する多価カルポン酸と多価アルコールを含むモノマー混合物を重合させてなるポリマーに由来することが好ましい。これら2価の屈曲モノマーや分岐鎖を有する2価のモノマーを含有するモノマー混合物を重合してなるポリマーは、目的のガラス転移点温度と低い軟化温度をより容易に両立させることができる。

上記非結晶性ポリエステルセグメントは、屈曲した分子構造を分子鎖中に導入できる2価の屈曲モノマーか、分岐鎖を有する2価のモノマーが由来となるポリマーを構成するモノマー混合物に含有されていることが好ましい。屈曲モノマーや分岐鎖を有するモノマーをポリマーの構成モノマーとして導入することによりセグメントの結晶化を効果的に抑制することができる。

上記2価の屈曲モノマーとしては、オルト位又はメタ位がカルボキシル基で置換された芳香族ジカルボン酸、オルト位又はメタ位がヒドロキシル基で置換された芳香族ジオール、非対称位置にカルボキシル基を有する多環芳香族ジカルボン酸、非対称位置にヒドロキシル基を有する多環芳香族ジオール等ポリマーの分子鎖に屈曲した分子構造を導入できるモノマーであればジカルボン酸やジオールに

オールが好ましい。

25

限定されず、例えば、ジカルボン酸の無水物や低級エステル、モノヒドロキシモノカルボン酸等であってもよく、例えば、無水フタル酸、o-フタル酸、イソフタル酸、1,4-ナフタレンジカルボン酸、2,7-ナフタレンジカルボン酸等のジカルボン酸及びこれらの無水物や低級エステル、サリチル酸、3-ヒドロキシー2-ナフタレンカルボン酸等のモノヒドロキシモノカルボン酸、カテコール等のジオールが挙げられる。

また、分岐鎖を有する2価のモノマーは、分岐鎖の立体障害によりポリエステルプロック共重合体の結晶化を効果的に抑制する。結晶化を効果的に抑制できる分岐鎖を有するモノマーとしては、分岐アルキル鎖を有する脂肪族ジオールや、分岐アルキル鎖を有する脂環式ジオール等が挙げられる。なお、脂環式ジオールとしては、複数の脂環式ジオールが分岐アルキレン鎖により連結された脂環式ジ

上記分岐鎖を有する2価のモノマーとしては特に限定されず、例えば、1,2 ープロパンジオール、1,3ープタンジオール、2,3ープタンジオール、ネオ ペンチレングリコール (2,2・ジメチルプロパン-1,3ージオール)、1, 2-ヘキサンジオール、2,5-ヘキサンジオール、2-メチル-2,4-ペン タンジオール、3-メチル-1,3-ペンタンジオール、2-エチル-1,3-ヘキサンジオール、2-プチル-2-エチル-1,3-プロパンジオール、2, 4-ジエチル-1,5-ペンタンジオール等の脂肪族ジオール;2,2-ピス(4-ヒドロキシシクロヘキシル)プロパン、2,2-ピス(4-ヒドロキシシクロヘキシル)プロパンのアルキレンオキサイド付加物等の脂環族ジオール類等が 挙げられる。

上記ポリエステルブロック共重合体において、高融点結晶性ポリエステルセグメントは1,4-シクロヘキサンジメタノール、エチレングリコール、及び、テレフタル酸を重合させてなるポリマーに由来するものであり、非結晶性ポリエステルセグメントはテレフタル酸、o-フタル酸、及び、ネオペンチレングリコールを重合させてなるポリマーに由来するものであることが好ましい。

より好ましくは、ジカルポン酸がテレフタル酸 70~94. 9モル%と0-フ

タル酸又は無水フタル酸 0. 1~10モル%、イソフタル酸 5~20モル%からなり、ジオールのうち20~100モル%が分岐鎖を有するジオールである。また、非結晶性ポリエステルセグメントと結晶性ポリエステルセグメントに、構成モノマーとして、例えばテレフタル酸等の共通のモノマー成分を用いることで「両者の相溶性を向上させ、更に透明性を向上させることができる。また、イソフタル酸を重合させることにより透明性が向上する。

上記ポリエステルブロック共重合体は、架橋構造を有しないポリエステル樹脂 であることが好ましいが、樹脂のガラス転移点温度を高めて高温耐オフセット性 を向上させたい場合には3価以上のアルコールや3価以上のカルボン酸をモノマ ーとして用いてポリエステルブロック共重合体に架橋構造を持たせてもよい。

上記3価以上のアルコールとしては、例えば、グリセリン、トリメチロールエ タン、トリメチロールプロパン、ペンタエルスルトール、ソルビトール等が挙げ られる。

上記3価以上のカルポン酸としては、例えば、トリメリット酸、ピロメリット酸、1,2,4-シクロヘキサントリカルボン酸、2,5,7-ナフタレントリカルボン酸、1,2,5-ヘキサントリカルボン酸、1,2,5-ヘキサントリカルボン酸、1,2,7,8-オクタンテトラカルボン酸やこれらの無水物又は低級エステル等が挙げられる。

第4の本発明のトナー用樹脂組成物において、上配ポリエステルブロック共重合体に混合する低融点結晶性ポリエステルの融点は50~120℃である。50℃未満であると、保存性が低下することがある。120℃を超えると、低温定着性の向上効果が不充分となることがある。

第2、第4の本発明のトナー用樹脂組成物で用いる高融点結晶性ポリエステルセグメントと非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルプロック共重合体においては、高融点結晶性ポリエステルセグメントが1~70重量%、非結晶性ポリエステルセグメントが99~30重量%であることが好ましい。高融点結晶性ポリエステルセグメントが1重量%未満であると、高温耐オフセット性が不充分となる場合があり、70重量%を超えると、低温定着性が不充分とな

る場合がある。より好ましくは高融点結晶性ポリエステルセグメントが3~70 重量%、非結晶性ポリエステルセグメントが97~30重量%である。

第3の本発明のトナー用樹脂組成物で用いる高融点結晶性ポリエステルセグメントと低融点結晶性ポリエステルセグメントと非結晶性ポリエステルブロック共重合体においては、ポリエステルブロック共重合体に含まれる低融点結晶性ポリエステルセグメントが20重量%以下であり、高融点結晶性ポリエステルセグメントと非結晶性ポリエステルセグメントの合計重量を100重量%としたときに、高融点結晶性ポリエステルセグメントが3~70重量%、非結晶性ポリエステルセグメントが97~30重量%であることが好ましく、より好ましくは高融点結晶性ポリエステルセグメントが3~70重量%、低融点結晶性ポリエステルセグメントが3~70重量%、低融点結晶性ポリエステルゼグメントが0.5~20重量%、非結晶性ポリエステルセグメントが96.5~10重量%である。

また、第4の本発明のトナー用樹脂組成物において、上記ポリエステルプロック 共重合体に低融点結晶性ポリエステルを混合する場合、ポリエステルプロック 共重合体の高融点結晶性ポリエステルセグメントが3~70重量%、非結晶性ポリエステルセグメントが97~30重量%であり、ポリエステルプロック共重合 体と低融点結晶性ポリエステルの合計重量を100重量%としたときに、低融点 結晶性ポリエステルを20重量%以下の割合で混合することが好ましい。

上記ポリエステルプロック共重合体の重量平均分子量は5,000~3万が好 20 ましい。5,000未満であると、充分な耐高温オフセット性が得られなくなり、 3万を超えると、低温定着性に劣ったものとなる。より好ましくは1万~2万で ある。

上記結晶性ポリエステルセグメント及び非結晶性ポリエステルセグメントの原料となるポリマーを製造する方法としては特に限定されないが、上記の各モノマーを、不活性ガス雰囲気中において、エステル化反応触媒存在下にて、180~290℃の温度でエステル化することにより製造することができる。

上記エステル化反応触媒としては、例えば、酸化亜鉛、酸化第一錫、ジプチル 錫オキシド、ジプチル錫ラウレート等の錫化合物; チタンテトラブトキシド等の 金属アルコキシド等が挙げられる。

特に、チタン触媒はリン系化合物による触媒作用の抑制効果が大きいので、結晶性ポリエステルポリマーや非結晶性ポリエステルポリマーに触媒が残存した場合にリン系化合物を添加すればブロック重合反応が阻害されず速やかにブロック重合反応を進行させることができる。よって、ブロック重合の際にリン系化合物を添加するとともにポリマーの製造に際してチタン触媒を用いることが好ましい。 上記ポリエステルブロック共重合体の製造方法としては特に限定されないが、

上記ホリエスアルプロック共
国合体の製造方法としては特に限定されないが、例えば、重量平均分子量2000~10万の結晶性ポリエステルポリマーと、重量平均分子量2000~3000の非結晶性ポリエステルポリマーとを、リン系化合物の存在下でプロック重合する方法等が挙げられる。

かかる分子量を有する結晶性ポリエステルポリマーと非結晶性ポリエステルポ リマーとを用いることにより、反応効率を落とさずに、プロック化を制御するこ とができる。

上記結晶性ポリエステルポリマーの重量平均分子量は、本発明のトナー用樹脂 15 組成物に強度が要求される場合は、5000~10万であることが好ましく、よ り好ましくは、1万~10万である。

上記非結晶性ポリエステルポリマーの重量平均分子量は、好ましくは、5000~3000であり、より好ましくは、1万~25000である。

上記非結晶性ポリエステルポリマーの重量平均分子量を2000~30000 に制御するには、減圧せずにエステル化反応を行うことが好ましい。減圧することにより、ポリエステルポリマーの粘度及び分子量は大きくなり、ひいてはプロック化反応における反応性が大きく低下する。反応性が低下することにより、反応温度を上昇させる必要が生じたり、反応時間が長くなったりするという不都合が生じる。

25 上記リン系化合物としては特に限定されず、例えば、リン酸、亜リン酸や、それらの塩、フォスフィン等が挙げられる。

リン酸や亜リン酸の塩としては、例えば、リン酸エステル、リン酸アミド、亜リン酸エステル、亜リン酸アミド等が挙げられる。特に好ましいものは、リン酸

と亜リン酸である。

上記リン系化合物の使用量としては、結晶性ポリエステルポリマーや非結晶性ポリエステルポリマーを製造する際に使用されたエステル化反応触媒の合計量に対して等モルから1.5倍モルであることが好ましい。等モル未満であると、得られたポリマーに残存するエステル化反応触媒が、プロック重合を行う際の反応条件で結晶性ポリエステルポリマーや非結晶性ポリエステルポリマーを低分子量のセグメントに切断するとともに、一端切断されたセグメントが再度プロック重合するので分子量の小さいポリマーがプロック重合されたポリエステル樹脂になる傾向にあり、1.5倍モルを越えると、リン系化合物がほとんどのポリエステルポリマーの末端に結合してしまうのでプロック重合が阻害され温和な条件で充分な重合速度を得ることが困難になる。

上記ポリエステルプロック共重合体を製造する具体的な方法としては、結晶性ポリエステルポリマーと非結晶性ポリエステルポリマーとをそれぞれ重合した後、プロック重合させる3つの反応容器を用いた製造方法や、非結晶性ポリエステルポリマーの重合途中又は重合終了後に、あらかじめ別途重合しておいた結晶性ポリエステルポリマーを添加し、プロック重合させる、又は、結晶性ポリエステルポリマーの重合途中又は重合終了後に、あらかじめ別途重合させた非結晶性ポリエステルポリマーを添加し、プロック重合させる2つの反応容器を用いた製造方法が挙げられる。

20 特に、2つの反応容器を用いた製造方法は反応容器の数が少ないので工程を短縮することができ好ましい。

上記の2つの反応容器を用いたポリエステルブロック共重合体の製造方法としては、例えば、非結晶性ポリエステルポリマーを重合した反応容器に、あらかじめ別途重合した結晶性ポリエステルポリマー及び亜リン酸を加え、窒素ガス雰囲気下、常圧、250℃で加熱し、結晶性ポリエステルが充分に溶融した後、ブロック化反応を250℃、攪拌回転数60rpmで10分間総続し、ついで、反応系内を665Pa以下に減圧し、250℃、攪拌回転数60rpmで10分間反応させる方法や、非結晶性ポリエステルポリマーを重合した後、この反応容器に

25

あらかじめ重合させた結晶性ポリエステルポリマー及び亜リン酸を加え、窒素ガス雰囲気下、常圧、250℃で加熱し、結晶性ポリエステルが充分に溶融した後、ブロック化反応を240℃、提拌回転数60rpmで30分間継続し、ついで、反応系内を665Pa以下に減圧し、240℃、提拌回転数60rpmで30分間反応させる方法等が好ましい。また、ブロック重合時に反応容器内を減圧することが好ましい。

これにより結晶性ポリエステルポリマー又は/及び非結晶性ポリエステルポリマーに含まれる低分子量ポリマーや反応で生成した該圧下での揮発性ポリマーが系外へ除去され、エステル交換反応の平衡関係をポリマーが高分子量化しやすい方向に移行させることができる。また、該圧を行わない場合に比べてポリマーが低分子量のセグメントに切断されにくいので、分子量の大きい重合体を得ることも可能である。なお、減圧にともなって低分子量ポリマーや反応で生成した該圧下での揮発性ポリマーが系外に除去されるので低分子量成分が減少し分子量の大きい重合体が生成する。

15 上記プロック重合を行う際の反応温度は結晶性ポリエステルポリマーの融点以上であることが必要である。結晶性ポリエステルポリマーを均一に溶融させることによって、プロック化のためのエステル交換反応を円滑に進めるためには反応系の温度は高い方が望ましいが、この場合、反応の制御が困難でランダム化しやすく、熱劣化や着色が起こりやすくなる。そこで、反応系の温度を一旦、結晶性ポリエステルポリマーを充分に溶融させた後、反応系の温度を結晶が析出しない範囲で低下させ、その温度で反応を継続させることが反応の制御及び熱劣化や着色の防止の面で好ましい。

ブロック重合を行う際の反応温度は220~270℃が好ましい。反応温度が220℃未満であると、反応性が不充分であり、270℃を超えると、熱劣化や 着色が起こりやすくなる。

プロック重合を行う際の混合方法としては特に限定されず、例えば、溶融混合、 熱混練による混合、溶媒に溶解させることによる混合等が挙げられる。なかでも、 得られるポリエステルブロック共重合体の反応が制御しやすい点より、溶融混合 が好適に用いられる。

第5の本発明は、融点が140~280℃である結晶性ポリアミドセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドブロック共重合体を主成分とするトナー用樹 脂組成物である。

第6の本発明は、融点が140~280℃である結晶性ポリアミドセグメントと、融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドプロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂組成物である。

- 10 第7の本発明は、融点が140℃~280℃の結晶性ポリアミドセグメントと、 融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメント(低融点結晶性ポリ エステルセグメント)と、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリ エステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドプロック共重合体を主 成分とするトナー用樹脂組成物である。
- 15 第8の本発明は、融点が140℃~280℃のポリアミドセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドブロック共重合体に、融点が50~120℃である結晶性ポリエステル(低融点結晶性ポリエステル)を混合したものからなるトナー用樹脂組成物である。
- 20 上記結晶性ポリアミドセグメントの融点は140~280℃である。融点が140℃未満であると、充分な耐高温オフセット性や耐ブロッキング性が得られなくなり、280℃を超えると、プロック重合の際、280℃を超える高温で溶融させる必要が生じ、生産性が格段に悪化してしまう。

上記結晶性ポリアミドセグメントは、4ーナイロン、6ーナイロン、6,6ー25 ナイロン、11ーナイロン、12ーナイロン、6,10ーナイロン、6,12ーナイロン等の脂肪族ナイロン;芳香族ナイロン、脂環族ナイロン等のアミドポリマーに由来する。

結晶性ポリアミドは分子間の凝集力が強いため、エステルポリマーに対して少

量のアミドポリマーをブロック重合させるだけで高温耐オフセット性を発現させることができ、樹脂自体の強度を増大することができる。

上記ポリエステルーポリアミドプロック共重合体における、ガラス転移点温度 が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメント、低融点結晶性ポリエス テルセグメント、及び、添加する低融点結晶性ポリエステルについては、上述の ポリエステルプロック共重合体と同様のものを用いることができる。

上記ポリエステルーポリアミドブロック共重合体は、架橋構造を有しないことが好ましいが、樹脂のガラス転移点温度を高めて高温耐オフセット性を向上させたい場合には3価以上のアルコールや3価以上のカルボン酸をモノマーとして用いてポリエステルーポリアミドブロック共重合体に架橋構造を持たせてもよい。上記3価以上のアルコールとしては、上述のポリエステルブロック共重合体の場合と同様のものを用いることができる。

上記結晶性ポリアミドセグメントと非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドブロック共重合体においては、結晶性ポリアミドセグメントが1~70重量%、非結晶性ポリエステルセグメントが99~30重量%であることが好ましい。結晶性ポリアミドセグメントが1重量%未満であると、高温耐オフセット性が不充分となる場合があり、70重量%を超えると、低温定着性が不充分となる場合がある。より好ましくは結晶性ポリアミドセグメントが3~70重量%、非結晶性ポリエステルセグメントが97~30重量%である。

20 上記ポリエステルーポリアミドプロック共重合体の重量平均分子量は5000 ~35000であることが好ましい。5000未満であると、充分な耐高温オフ セット性が得られなくなることがあり、35000を超えると、低温定着性に劣 ったものとなることがある。より好ましくは1万~3万である。

上記ポリエステルーポリアミドブロック共重合体の製造方法としては特に限定されず、例えば、重量平均分子量2000~10万のアミドポリマーと、重量平均分子量2000~25000のエステルポリマーとを、リン系化合物の存在下でブロック重合することによりポリエステルーポリアミドブロック共重合体を作製する方法等が挙げられる。なお、本明細書においてアミドポリマー、エステル

ポリマーには、アミドオリゴマー、エステルオリゴマーをも含むものとする。 かかる分子量を有するアミドポリマーとエステルポリマーとを用いることによ り、反応効率を落とさずに、プロック化を制御することができる。

上記アミドポリマーの重量平均分子量は、本発明のトナー用樹脂組成物に強度が 5 要求される場合は、5000~10万であることが好ましく、より好ましくは、 1万~10万である。

上記エステルポリマーの重量平均分子量は、好ましくは、5000~2500 0であり、より好ましくは、1万~25000である。

なお、これらの原料ポリマーは、より短いセグメントへ分解される恐れがある。 したがって、目的とするポリエステルーポリアミドブロック共重合体の分子量に 対して、原料ポリマーの分子量を予め大きくしておいてもよい。なお、上配エス テルポリマーの重量平均分子量を2000~25000に制御する方法としては 上述した方法を用いることができる。

上記ポリエステルーポリアミドブロック共重合体を製造する具体的な方法としては、アミドポリマーとエステルポリマーとをそれぞれ重合した後、ブロック重合させる3つの反応容器を用いた製造方法や、エステルポリマーの重合途中又は重合終了後に、あらかじめ別途重合しておいたアミドポリマーを添加し、ブロック重合させる、又は、アミドポリマーの重合途中又は重合終了後に、あらかじめ別途重合させたエステルポリマーを添加し、ブロック重合させる2つの反応容器を用いた製造方法が挙げられる。また、市販のアミドポリマーを用いる等、あらかじめアミドポリマーが用意できる場合には、該アミドポリマーとエステルポリマーの原料となるモノマーとを1つの反応容器に仕込み、エステルポリマーの原料となるモノマーとを1つの反応容器に仕込み、エステルポリマーを重合後、更に、生じたエステルポリマーとアミドポリマーとをブロック重合させる1つの反応容器を用いた製造方法が好適である。

25 特に、1つの反応容器を用いた製造方法は反応容器の数が少ないので工程を短縮することができ好ましい。

上記の1つの反応容器を用いたポリエステルーポリアミドブロック共重合体の 製造方法としては、例えば、市販のアミドポリマー等のアミドポリマーと、エス テルポリマーの原料となるジカルボン酸とジオールとを1つの反応容器に仕込み、 窒素ガス雰囲気下、チタンテトラブトキシド等のエステル化反応触媒の存在下で 常圧、200℃に加熱してアミドポリマーを充分に溶融させた後、240℃、提 拌回転数60rpmで10分間継続し、ついで、反応系内を665Pa以下に減 5 圧し、240℃、提拌回転数60rpmで10分間反応させる方法が好ましい。

上配の2つの反応容器を用いたポリエステルーポリアミドプロック共重合体の製造方法としては、例えば、エステルポリマーを重合した反応容器に、あらかじめ別途重合したアミドポリマー及び亜リン酸を加え、窒素ガス雰囲気下、常圧、250℃で加熱し、アミドポリマーが充分に溶融した後、プロック化反応を250℃、攪拌回転数60rpmで10分間継続し、ついで、反応系内を665Pa以下に減圧し、250℃、攪拌回転数60rpmで10分間反応させる方法や、エステルポリマーを重合した後、この反応容器にあらかじめ重合させたアミドポリマー及び亜リン酸を加え、窒素ガス雰囲気下、常圧、250℃で加熱し、エステルポリマーが充分に溶融した後、プロック化反応を240℃、攪拌回転数60rpmで30分間機続し、ついで、反応系内を665Pa以下に減圧し、240℃、攪拌回転数60rpmで30分間反応させる方法等が好ましい。

また、プロック重合時に反応容器内を減圧することが好ましい。これによりアミドポリマー又は/及びエステルポリマーに含まれる低分子量ポリマーや反応で生成した減圧下での揮発性ポリマーが系外へ除去され、共重合反応の平衡関係をポリマーが高分子量化しやすい方向に移行させることができる。また、減圧を行わない場合に比べてポリマーが低分子量のセグメントに切断されにくいので、分子量の大きい重合体を得ることも可能である。なお、減圧にともなって低分子量ポリマーや反応で生成した減圧下での揮発性ポリマーが系外に除去されるので低分子量成分が減少し分子量の大きい重合体が生成する。

25 上記ブロック重合を行う際の反応温度はアミドポリマーの融点以上であることが必要である。アミドポリマーを均一に溶融させることによって、プロック化のための共重合反応を円滑に進めるためには反応系の温度は高い方が好ましいが、この場合、反応の制御が困難でランダム化しやすく、熱劣化や着色が起こりやす

くなる。そこで、反応系の温度を一旦、アミドポリマーの融点以上で保持し、アミドポリマーを充分に溶融させた後、反応系の温度を結晶が析出しない範囲で低下させ、その温度で反応を継続させることが反応の制御及び熱劣化や着色の防止の面で好ましい。

5 上記プロック重合を行う際の反応温度は220~270℃が好ましい。反応温度が220℃未満であると、反応性が不充分であり、270℃を超えると、熱劣化や着色が起こりやすくなる。

ブロック重合を行う際の混合方法としては特に限定されず、例えば、溶融混合、 熱混練による混合、溶媒に溶解させることによる混合等が挙げられる。なかでも、 10 得られるポリエステルーポリアミドブロック共重合体の反応が制御しやすい点か ち、溶融混合が好適に用いられる。

第9の本発明は、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とし、融点が140~280℃の結晶性ポリエステルセグメントとガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルプロック共重合体を含有するトナー用樹脂組成物である。

第9の本発明で用いるポリエステルブロック共重合体としては、第2の本発明で用いたものを用いることができる。ただし、この場合のポリエステルブロック 共重合体の重量平均分子量 (Mw) は2万~20万である。2万未満であると、

20 充分な耐高温オフセット性が得られなくなることがあり、20万を超えると、低 温定着性に劣ったものとなることがある。より好ましくは3万~15万である。

第9の本発明のトナー用樹脂組成物は、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステル(以下、非結晶性ポリエステルという)を主成分とする。50℃未満であると、高温耐オフセット性や耐ブロッキング性が充分に得られないことがあり、ガラス転移点温度が80℃を超えると、低温定着性を大きく悪化させることがある。好ましくは、55~65℃である。

上記非結晶性ポリエステルは、上述の非結晶性ポリエステルセグメントに使用 したと同様の、ジカルボン酸とジオールとを用いて重合することができる。

25

上記非結晶性ポリエステルの分子量は、好ましくは5000~2万である。

27

第9の本発明のトナー用樹脂組成物においては、ポリエステルブロック共重合体中のガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが相溶することが好ましい。樹脂が相溶することによって、樹脂が無色透明となるため、良好な発色を行うことができるカラートナー用樹脂組成物として好適に用いることができ、また、高い樹脂強度を有しているので、耐高温オフセット性に優れたトナー用樹脂組成物として好適に用いることができる。

また、上記相溶とは、ポリエステルブロック共重合体中のガラス転移点温度が 30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が 5 0~80℃である非結晶性ポリエステルとが、均一に混和する状態をいい、これ らは、完全に相溶しても、また一部が相溶してもよい。

第9の本発明のトナー用樹脂組成物においては、ポリエステルブロック共重合体中のポリエステル成分と、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが、50重量%以上同じ組成により構成されていることが好ましい。同じ組成により構成されていることにより、ポリエステルブロック共重合体と非結晶性ポリエステルとの相溶性が向上する。50重量%未満であると、相溶性が著しく悪化し、耐オフセット性が悪化する。より好ましくは60重量%以上、更に好ましくは80重量%以上である。

20 第9の本発明のトナー用樹脂組成物においては、上記ポリエステルプロック共 重合体に対して、非結晶性ポリエステルが50重量%以上含有されていることが 好ましい。50重量%未満であると低温定着性が悪くなる場合がある。より好ま しくは、70重量%以上である。

また、第9の本発明のトナー用樹脂組成物は、更に融点が50~120℃である低融点結晶性ポリエステルを含有しても良い。50℃未満であると、耐プロッキング性に劣ることがあり、120℃を超えると、低温定着性の向上効果が不充分となることがある。

上記低融点結晶性ポリエステルを含む樹脂としては、例えば、高融点結晶性ポ

リエステルセグメントとガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエ ステルセグメントと低融点結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステ ルブロック共重合体や、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエ ステルに低融点結晶性ポリエステルセグメントを共重合してなるポリエステルブ 5 ロック共重合体や、低融点結晶性ポリエステルを含む樹脂混合物が挙げられる。

上記高融点結晶性ポリエステルセグメントとガラス転移点温度が30~80℃ である非結晶性ポリエステルセグメントと低融点結晶性ポリエステルセグメント とからなるポリエステルプロック共重合体においては、ポリエステルプロック共 重合体に含まれる低融点結晶性ポリエステルセグメシトが20重量%以下であり、 高融点結晶性ポリエステルセグメントと非結晶性ポリエステルセグメントの合計 重量を100重量%としたときに、高融点結晶性ポリエステルセグメントが3~ 70重量%、非結晶性ポリエステルセグメントが97~30重量%であることが 好ましく、より好ましくは高融点結晶性ポリエステルセグメントが3~70重量 %、低融点結晶性ポリエステルゼグメントが0.5~20重量%、非結晶性ポリ 15 エステルセグメントが96.5~10重量%である。

第9の本発明のトナー用樹脂組成物は、上記ポリエステルブロック共重合体と、 上記非結晶性ポリエステルを混合して製造する。混合方法としては、例えば、反 応釜で撹拌混合する方法や、押出機やニーダーによって溶融混練する方法が挙げ られる。低温定着性や耐オフセット性等のトナー性能を充分に発現させるために 20 はポリエステルプロック共重合体と非結晶性ポリエステルとを均一に混合するこ とが重要である。また、混合はトナー製造時に同時に行ってもよい。

反応釜で撹拌混合する方法においては、撹拌混合の温度は160℃~270℃ が好ましい。160℃未満であると均一に混合できない場合があり、270℃を 越えると、熟劣化や着色が超こりやすくなる。より好ましくは、180℃~24 25 0℃である。また同時に進行するエステル交換反応を抑制するために上述のリン 系化合物を添加することが好ましい。

溶融混練する方法においては、混錬機として、二軸同方向押出機や二軸異方向 押出機や単軸押出機のような押出機、バンバリーミキサー、プラネタリギア、ト

15

ランスファミックス、プラストグラフ、オープンロール連続押出機、コーニーダーのようなニーダーや混練機等を用いることができる。特に均一な混練に適した装置として、二軸同方向押出機や、特殊単軸押出機(例えばBUSS社コーニーダー(BUSS KKG4.6-7 KO-KNEADER Plant))が挙げられる。二軸押出機を用いる場合において充分な混練時間を得るためには、L/Dは35-55が好ましく、45-55が特に好ましい。また、均一に混練するために、スクリューディメンションとして初期にニーディングディスクを多用した構成にし、上記ポリエステルプロック共重合体又は上記ポリエステルーポリアミドブロック共重合体を充分に溶融させた後、上記非結晶性ポリエステルと充分に混練する方法が好ましい。この場合、混練温度は120℃~270℃が好ましい。120℃未満であると均一に混練できない場合があり、270℃を越えると、熱劣化や着色が起こりやすくなる。より好ましくは140℃~240℃である。上記プロックポリマーを溶融するために混練温度は高いほうが好ましく、混練するポリマーの粘度を上昇させ、より均一に混練するために混練温度は低いほうが好ましい。

第10の本発明は、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とし、融点が140~280℃の結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が-70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルブロック共重合体を含有するトナー用樹脂組成物である。第10の本発明のトナー用樹脂組成物に用いられるポリエステルプロック共重合体はゴム弾性を有するため、上記非結晶性ポリエステルと混合した場合に樹脂強度が増大し、フィルミングが発生しにくくなる。

第10の本発明で用いるポリエステルプロック共重合体としては、第2の本発 明で用いたものを用いることができる。ただし、この場合のポリエステルプロック共重合体の重量平均分子量 (Mw) は2万~20万である。2万未満であると、充分な耐高温オフセット性が得られなくなることがあり、20万を超えると、低 温定着性に劣ったものとなることがある。より好ましくは3万~15万である。

また、非結晶性ポリエステルセグメントのガラス転移点温度は、-70℃以上30℃未満である。-70℃未満であるとポリエステルプロック共重合体の合成が困難であり、30℃以上であると、耐フィルミング性が充分に得られないことがある。

5 また、上記ポリエステルブロック共重合体と非結晶性ポリエステルとを混合する際には、ポリエステルブロック共重合体の組成に対して30%以上が同じ組成で構成されたポリエステルであって、ポリエステルブロック共重合体の重量平均分子量に対して10~90%の重量平均分子量を有する、ポリエステルブロック共重合体と非結晶性ポリエステルとの中間の粘度を有するポリエステル(以下、中念とポリエステルともいう)を添加することが好ましい。これにより、ポリエステルブロック共重合体と非結晶性ポリエステルとの相溶性が向上する。

上記中粘度ポリエステルとしては、上記の条件を満たしていれば特に限定されず、ポリエステルプロック共重合体であっても、非結晶性ポリエステルであってもよい。上記中粘度ポリエステルの組成とポリエステルブロック共重合体の組成との一致が30%未満であると、相溶性が著しく悪化し、耐オフセット性が低下することがある。より好ましくは40%以上、更に好ましくは60%以上である。なお、ここでポリエステルの組成とは、その原料モノマーであるジカルボン酸及びジオールを指す。また、ポリエステルブロック共重合体の重量平均分子量に対する重量平均分子量が10%未満であると、ポリエステルブロック共重合体との粘度の差が大きく充分に混合できないことがあり、90%を超えると、非結晶性ポリエステルとの粘度の差が大きく充分に混合できないことがある。

上記中粘度ポリエステルのポリエステルプロック共重合体と非結晶性ポリエステルとの合計に対する添加量は1~50重量%であることが好ましい。1重量%未満であると、添加する効果が得られないことがあり、50重量%を超えると、非結晶性ポリエステルの占める割合が減少し定着性を損なうことがある。より好ましくは5~40重量%であり、更に好ましくは5~30重量%である。

第10の本発明のトナー用樹脂組成物においては、ポリエステルプロック共重 合体中のガラス転移点温度が-70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステ ルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが相溶することが好ましい。樹脂が相溶することによって、樹脂が無色透明となるため、良好な発色を行うことができるカラートナー用樹脂組成物として好適に用いることができ、また、高い樹脂強度を有しているので、耐高温オフセット性に優れたトナー用樹脂組成物として好適に用いることができる。

第10の本発明のトナー用樹脂組成物は、ポリエステルブロック共重合体中のガラス転移点温度が-70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが少なくとも同一のジカルボン酸とジオールとを含有することが好ましい。これにより、ポリエステルブロック共重合体中のガラス転移点温度が-70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが、良好に相溶することができる。更に好ましくは、同一組成のものをそれぞれ80重量%以上含有するものである。

第10の本発明のトナー用樹脂組成物は、上記ポリエステルプロック共重合体 と、上記非結晶性ポリエステルとを混合して製造する。混合方法としては、第9 の本発明のトナー用樹脂組成物の場合と同様である。

第11の本発明は、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とし、融点が140~280℃の結晶性ポリアミドセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメント及び/又は融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルーポリアミドブロック共重合体を含有するトナー用樹脂組成物である。

第11の本発明で用いるポリエステルーポリアミドブロック共重合体としては、第5、第6又は第7の本発明で用いたものを用いることができる。ただし、上記ポリエステルーポリアミドブロック共重合体の重量平均分子量 (Mw) は2万~20万である。2万未満であると、充分な耐高温オフセット性が得られなくなることがあり、20万を超えると、低温定着性に劣ったものとなることがある。より好ましくは3万~15万である。

第11の本発明のトナー用樹脂組成物は、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とする。50℃未満であると、高温耐オフセット性や耐ブロッキング性が充分に得られないことがあり、ガラス転移点温度が80℃を超えると、低温定着性を大きく悪化させることがある。好ましくは、55~65℃である。上記非結晶性ポリエステルは、上記非結晶性ポリエステルセグメントに使用したのと同様の、ジカルボン酸とジオールとを用いて重合することができる。

上記非結晶性ポリエステルの分子量は、好ましくは5000~2万である。

第11の本発明のトナー用樹脂組成物においては、ポリエステルーポリアミドブロック共重合体中のガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが相溶することが好ましい。樹脂が相溶することによって、樹脂が無色透明となるため、良好な発色を行うことができるカラートナー用樹脂組成物として好適に用いることができ、また、高い樹脂強度を有しているので、耐高温オフセット性に優れたトナー用樹脂組成物として好適に用いることができる。

第11の本発明のトナー用樹脂組成物においては、ポリエステルーポリアミドプロック共重合体中のポリエステル成分と、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが、30重量%以上同じ組成により構成されていることが好ましい。同じ組成により構成されていることにより、ポリエステルーポリアミドプロック共重合体と非結晶性ポリエステルとの相溶性が向上する。30重量%未満であると、相溶性が著しく悪化し、耐オフセット性が悪化する。より好ましくは40重量%以上、更に好ましくは50重量%以上である。

第11の本発明のトナー用樹脂組成物においては、上記ポリエステルーポリアミドブロック共重合体に対して、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルが50重量%以上含有されていることが好ましく、更に好ましくは、70重量%以上である。また、特に好ましくは、80重量%以上、97重量%以下である。50重量%未満であると低温定着性が悪くなる場合がある。

また、第11の本発明のトナー用樹脂組成物は、更に融点が50~120℃の

低融点結晶性ポリエステルを含有しても良い。50℃未満であると、耐ブロッキング性に劣ることがあり、120℃を超えると、低温定着性の向上効果が不充分となることがある。

上記低融点結晶性ポリエステルの添加量は、フィルミングが生じないために、 トナー用樹脂組成物の20重量%以下であることが好ましい。

上記低融点結晶性ポリエステルとしては、脂肪族ポリエステルポリマー又は脂 環族ポリエステルポリマーに由来することが好ましく、具体的には、大日本イン キ社製 (ODX 2550) 等が挙げられる。

上記低融点結晶性ポリエステルを含む樹脂としては、例えば、ガラス転移点温 10 度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメント及び/又は融点が50 ~120℃である結晶性ポリエステルセグメント、ポリアミドセグメントと、低 融点結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドプロック ク共重合体や、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルに 低融点結晶性ポリエステルセグメントを共重合してなるポリエステルプロック共 15 重合体や、低融点結晶性ポリエステルを含む樹脂混合物が挙げられる。

上記ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメント 及び/又は融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントと、結晶 性ポリアミドセグメントと、低融点結晶性ポリエステルセグメントとからなるポ リエステルーポリアミドプロック共重合体においては、ポリエステルーポリアミ ドブロック共重合体に含まれる低融点結晶性ポリエステルセグメントが20重量 %以下であり、ポリアミドセグメントと、上記ポリエステルセグメントの合計重 量を100重量%としたときに、ポリアミドセグメントが3~70重量%、ポリ エステルセグメントが97~30重量%であることが好ましく、より好ましくは ポリアミドセグメントが3~70重量%、低融点結晶性ポリエステルゼグメント が0.5~20重量%、上記ポリエステルセグメントが96.5~10重量%で ある。

第11の本発明のトナー用樹脂組成物は、上記ポリエステルーポリアミドブロック共重合体と、上記非結晶性ポリエステルとを混合して製造する。混合方法と

25

しては、第9の本発明のトナー用樹脂組成物の場合と同様である。

第12の本発明は、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とし、融点が140℃~280℃のポリアミドセグメントと、ガラス転移点温度が一70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルーポリアミドブロック共重合体を含有するトナー用樹脂組成物である。第12の本発明のトナー用樹脂組成物に用いられるポリエステルーポリアミドブロック共重合体はゴム弾性を有するため、上記非結晶性ポリエステルと混合した場合に樹脂強度が増大し、フィルミングが発生しにくくなる。

10 第12の本発明で用いるポリエステルプロック共重合体としては、第5、第6 又は第7の本発明で用いたものを用いることができる。ただし、この場合のポリ エステルプロック共重合体の重量平均分子量(Mw)は2万~20万である。2 万未満であると、充分な耐高温オフセット性が得られなくなることがあり、20 万を超えると、低温定着性に劣ったものとなることがある。より好ましくは3万 ~15 ~15万である。また、非結晶性ポリアミドエステルセグメントのガラス転移点 温度は、-70℃以上30℃未満である。-70℃未満であるとポリエステルー ポリアミドブロック共重合体の合成が困難であり、30℃以上であると、耐フィ ルミング性が充分に得られないことがある。

第12の本発明のトナー用樹脂組成物においては、ポリエステルーポリアミドブロック共重合体中のガラス転移点温度が-70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが相溶することが好ましい。樹脂が相溶することによって、樹脂が無色透明となるため、良好な発色を行うことができるカラートナー用樹脂組成物として好適に用いることができる。温オフセット性に優れたトナー用樹脂組成物として好適に用いることができる。

第12の本発明のトナー用樹脂組成物は、ポリエステルーポリアミドブロック 共重合体中のガラス転移点温度が-70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエス テルとが少なくとも同一のジカルボン酸とジオールとを含有することが好ましい。これにより、ポリエステルーポリアミドプロック共重合体中のガラス転移点温度が一70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが、良好に相容することができる。更に好ましくは、同一組成のものをそれぞれ80重量%以上含有するものである。

第12の本発明のトナー用樹脂組成物は、上記ポリエステルーポリアミドプロック共重合体と、上記非結晶性ポリエステルとを混合して製造する。混合方法としては、第9の本発明のトナー用樹脂組成物の場合と同様である。

- 10 第13の本発明は、周波数15.92Hz、歪み1%、温度60~300℃、 昇温速度10℃/分の条件で動的粘弾性試験を行なった時のPa単位で表現され る貯蔵弾性率Gが、下記の(a)、(b)又は(c)のいずれかの条件に該当す ることを特徴とするトナー用樹脂組成物である。
 - (a) Xを1以上10未満の実数から選ばれる一定値とした時に下記式(1)で 規定する条件を満たす温度領域が、少なくとも20℃以上にわたって存在する。
 - (b) Xを1以上10未満の実数から選ばれる一定値とした時に下記式 (2) で 規定する条件を満たす温度領域が、少なくとも20℃以上にわたって存在する。
 - (c) Xを1以上10未満の実数から選ばれる一定値とした時に下配式 (3) で 規定する条件を満たす温度領域が、少なくとも20℃以上にわたって存在する。
- 20 $G = (X \pm 0.5) \times 10^3$ (1)

式中、Xは1以上10未満の実数から選ばれる一定値である。

$$G = (X \pm 0.5) \times 10^4$$
 (2)

式中、Xは1以上10未満の実数から選ばれる一定値である。

$$G = (X \pm 0.5) \times 10^{5}$$
 (3)

WO 02/084408

10

15

第14の本発明は、結晶性ポリエステルセグメントと非結晶性ポリエステルセ グメントとからなるポリエステルブロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂 組成物であって、上記ポリエステルブロック共重合体は、上記結晶性ポリエステ ルセグメントと同組成で重量平均分子量1万の結晶性ポリエステル樹脂を示差熱 5 走査熟量計により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える温度まで昇温した あと50℃/分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ熱履歴を消去した あと昇温速度10℃/分でふたたび結晶性ポリエステル樹脂の示差熱を測定し、 結晶融解吸熱ピークのピーク面積から結晶性ポリエステル樹脂の単位樹脂重量あ たりの結晶融解吸熱ピークの吸熱量(Sa) を求め、上記ポリエステルプロック 共重合体を示差熱走査熱量計により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える 温度まで昇温したあと50℃/分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ 熟履歴を消去したあと昇温速度10℃/分でふたたびポリエステルブロックの示 差熱を測定するとともに、測定に使用されたポリエステルプロック共重合体の樹 脂重量から共重合体中の結晶性ポリエステルセグメントの樹脂重量を求め、共重 合体の結晶部分の結晶融解吸熱ピーク面積から結晶性ポリエステルセグメントの 単位樹脂重量あたりの結晶融解吸熱ピークの吸熱量(Sb)を求め、プロック化 率を (Sb/Sa) ×100と定義した時に、プロック化率が10~100%で あることが好ましい。なお、これらの粘弾性の測定値は、トナーを用いて測定し てもトナー用樹脂組成物と同様に測定することができる。

ポリエステルプロック共重合体をプロック重合により製造する際には原料とな 20 るポリマー中に残存するエステル化反応触媒の影響によりプロック重合反応の条 件下でポリマーがより短いセグメントに分解してしまう傾向にある。更に、得ら れたポリエステルブロック共重合体が熔融混練される際にも分解と再結合を繰り 返しプロックがより短いセグメントとなることがある。プロックが短いセグメン トとなるとプロック共重合体としての性能が低下するので、プロックが短いセグ 25 メントに分解されずに残っていることが好ましい。

上記プロック化率は、原料として用いたポリマーが、プロック共重合体のなか でどの程度短いセグメントに分解されずに残っているかを示す指標である。即ち、

20

プロック化率が100%であれば原料として用いたポリマーがすべて短いセグメントに分解されていないことを表す。

なお、基準となる結晶性ポリエステル樹脂の重量平均分子量は測定されるポリ エステルブロック共重合体と同じ重量平均分子量とするのが望ましいが、重量平 均分子量の違いによる結晶融解ピークの吸熱量の変化はそれほど大きくないので、 取り扱いの容易な重量平均分子量1万の結晶性ポリエステルを基準とした。

第15の本発明は、結晶性ポリアミドセグメントと非結晶性ポリエステルセグ メントとからなるポリエステルーポリアミドブロック共重合体を主成分とするト ナー用樹脂組成物であって、上配結晶性ポリアミドセグメントと同組成で重量平 均分子量1万の結晶性ポリアミド樹脂を示差熱走査熱量計により昇温速度10℃ /分で融点をわずかに越える温度まで昇温したあと50℃/分以上の降温速度で 0℃まで急冷してあらかじめ熱履歴を消去したあと昇温速度10℃/分で再び結 晶性ポリアミド樹脂の示差熱を測定し、結晶融解吸熱ピークのピーク面積から結 晶性ポリアミド樹脂の単位樹脂重量あたりの結晶融解吸熱ピークの吸熱量 (Sa)を求め、上記ポリエステルーポリアミドブロック共重合体を示差熱走査熱量計 により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える温度まで昇温したあと50℃ /分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ熱履歴を消去したあと昇温速 度10℃/分で再びポリエステルーポリアミドプロック共重合体の示差熱を測定 するとともに、測定に使用されたポリエステルーポリアミドブロック共重合体の 樹脂重量から共重合体中の結晶性ポリアミドセグメントの樹脂重量を求め、共重 合体の結晶部分の結晶融解吸熱ピーク面積から結晶性ポリアミドセグメントの単 位樹脂重量あたりの結晶融解吸熱ピークの吸熱量(Sb)を求め、プロック化率 を (Sb/Sa) ×100と定義したときに、プロック化率が10~100%で あるもの等が挙げられる。

25 ポリエステルーポリアミドプロック共重合体をプロック重合により製造する際には原料となるポリマー中に残存する触媒の影響によりプロック重合反応の条件下でポリマーがより短いセグメントに分解してしまう傾向にある。更に、得られたポリエステルーポリアミドプロック共重合体が熔融混練される際にも分解と再

結合を繰り返しブロックがより短いセグメントとなることがある。プロックが短いセグメントとなるとブロック共重合体としての性能が低下するので、プロックが短いセグメントに分解されずに残っていることが好ましい。

上記プロック化率は、原料として用いたポリマーが、プロック共重合体のなかでどの程度短いセグメントに分解されずに残っているかを示す指標である。即ち、プロック化率が100%であれば原料として用いたポリマーがすべて短いセグメントに分解されていないことを表す。

なお、基準となる結晶性ポリアミド樹脂の重量平均分子量は測定されるポリエステルーポリアミドブロック共重合体と同じ重量平均分子量とするのが好ましいが、重量平均分子量の違いによる結晶融解ピークの吸熱量の変化はそれほど大きくないので、取り扱いの容易な重量平均分子量1万の結晶性ポリアミド樹脂を基準とした。

第1、第2、第3、第4、第5、第6、第7、第8、第9、第10、第11、第12、第13、第14又は第15の本発明のトナー用樹脂組成物においては、第12、第13、第14又は第15の本発明のトナー用樹脂組成物においては、5分子量が10°以上であるポリマー成分が5重量%以下であることが好ましい。好ましくは1重量%以下、より好ましくは0重量%である。なお、上記分子量が10°以上であるポリマー成分量は、ポリマー分子量の測定曲線において、ポリマーの全積分値中における分子量10°以上の部分積分値の面積割合から算出できる。

20 上記GPC測定の方法としては特に限定されず、例えば、GPC測定装置として日本ミリポアリミテッド社製のHTR-Cを用い、カラムには昭和電工社製のHFIP-806M(2本)を直列につないで使用し、条件として、温度40℃、試料0.1重量%溶液(0.45μmのフィルターを通過したもの)、注入量100μL、キャリアー溶媒として1L当たりトリフルオロ酢酸ナトリウム(TFA)を0.68g合むヒドロキシフルオロイソプロパノールを用い、校正試料として標準ポリスチレンを用いる方法等が挙げられる。

また、GPC測定において本発明のトナー用樹脂組成物を溶解する際に使用する溶媒としては、トナー用樹脂組成物の組成により適宜選択することができ、例

えば、ヒドロキシフルオロイソプロパノール、テトラヒドロフラン、クロロホル ム等が挙げられる。

第16の本発明は、第1、第2、第3、第4、第5、第6、第7、第8、第9、第10、第11、第12、第13、第14又は第15の本発明のトナー用樹脂組成物を用いてなるトナーである。本発明のトナー用樹脂組成物をバインダー樹脂として用いて、必要に応じて、離型剤、着色剤、電荷制御剤、磁性体、ゴム状ポリマー、スチレンーアクリル酸エステル共重合体からなるトナー用樹脂組成物、キャリア、クリーニング性向上剤等と混合することにより、本発明のトナーを製造することができる。

10 第16の本発明のトナーは、本発明のトナー用樹脂組成物を用いることにより 低温定着性及び耐高温オフセット性の両方に優れていることから、離型剤を含有 していなくてもよい。本発明のトナーが離型剤を含有しない場合は、透明性が一 層向上したトナーとなる。

上記離型剤としては、例えば、ポリプロピレンワックス、ポリエチレンワック 15 ス、マイクロクリスタリンワックス、酸化ポリエチレンワックス等のオレフィン 系ワックスやパラフィン系ワックス : カルナパワックス、サゾールワックス、モ ンタン酸エステルワックス等の脂肪族エステル系ワックス:脱酸カルナパワック ス:バルチミン酸、ステアリン酸、モンタン酸等の飽和脂肪族酸系ワックス:プ ラシジン酸、エレオステアリン酸、パリナリン酸等の不飽和脂肪族酸系ワックス :ステアリルアルコール、アラルキルアルコール、ベヘニルアルコール、カルナ 20 ウピルアルコール、セリルアルコール、メリシルアルコール等の飽和アルコール 系ワックスや脂肪族アルコール系ワックス:ソルピトール等の多価アルコール系 ワックス:リノール酸アミド、オレイン酸アミド、ラウリン酸アミド等の飽和脂 肪酸アミド系ワックス:メチレンピスステアリン酸アミド、エチレンピスカプリ 25 ン酸アミド、エチレンピスラウリン酸アミド、ヘキサメチレンピスステアリン酸 アミド等の飽和脂肪酸ピスアミド系ワックス : エチレンピスオレイン酸アミド、 へキサメチレンピスオレイン酸アミド、N,N'-ジオレイルアジピン酸アミド、 N, N'ージオレイルセバシン酸アミド等の不飽和酸アミド系ワックス:mーキ

シレンピスステアリン酸アミド、N, N'ージステアリルイソフタル酸アミド等の芳香族ピスアミド系ワックス:ステアリン酸カルシウム、ラウリン酸カルシウム、ステアリン酸亜鉛、ステアリン酸マグネシウム等の脂肪酸金風塩:スチレンやアクリル酸等のピニル系モノマーをポリオレフィンにグラフト重合させたグラフト変性ワックス:ベヘニン酸モノグリセリド等の脂肪酸と多価アルコールとを反応させた部分エステルワックス:植物性油脂を水素添加して得られるヒドロキシル基を有するメチルエステルワックス:エチレン成分の含有割合が高いエチレン一酢酸ピニル共重合体ワックス:アクリル酸等の飽和ステアリルアクリレートワックス等の長鎖アルキルアクリレートワックス;ベンジルアクリレートワックス等の芳香族アクリレートワックス等が挙げられる。なかでも長鎖アルキルアクリレートワックスや芳香族アクリレートワックスは、トナー用樹脂組成物との相溶性に優れ透明性の高いトナーが得られることから好適である。

上記着色剤としては、例えば、ファーネスプラック、ランププラック、サーマルプラック、アセチレンプラック、チャンネルプラック等のカーポンプラック、アニリンプラック、フタロシアニンプルー、キノリンイエロー、ランププラック、ローダミン一B、アン系顔料、ペリレン系顔料、ペリノン系顔料、アントラキノン系顔料、ジオキサジン系顔料、イソインドリン系顔料、イソインドリノン系顔料、スレン系顔料、インジコ系顔料、キノフタロン、ジケトピロロピロール、キナクリドン等が挙げられる。

20 これらの着色剤の配合量は、通常、トナー用樹脂組成物 100 重量部に対して 1~10 重量部であることが好ましい。

上記電荷制御剤には、正帯電用と負帯電用との2種類がある。上配正帯電用電荷制御剤としては、例えば、ニグロシン染料、アンモニウム塩、ピリジニウム塩、アジン等が挙げられ、負帯電用電荷制御剤としては、例えば、クロム錯体、鉄錯体等が挙げられる。なかでも、酸変性荷電制御剤が好適であり、サリチル酸変性であるとトナー用樹脂組成物と架橋してゴム弾性を発現する。

ジーtertープチルサリチル酸クロム錯体ジーtertープチルサリチル酸 亜鉛錯体等のアルキル置換サルチル酸の金属錯体は、無色又は淡色であるためト ナーの色調に影響を与えないので好ましい。

これらの電荷制御剤の配合量は、通常、トナー用樹脂組成物100重量部に対して、0.1~10重量部であることが好ましい。

上記磁性体としては、例えば、商品名「TAROX BLシリーズ」(チタン工業社製)、商品名「EPTシリーズ」、商品名「MATシリーズ」、商品名「MTSシリーズ」(いずれも戸田工業社製)、商品名「DCMシリーズ」(同和鉄粉社製)、商品名「KBCシリーズ」、商品名「KBIシリーズ」、商品名「KBFシリーズ」、商品名「KBPシリーズ」(いずれも関東電化工業社製)、商品名「Bayoxide Eシリーズ」(Bayer AG社製)等が挙げられる。

- 上記ゴム状ポリマーとしては、例えば、天然ゴム、ポリイソプレンゴム、ポリ プタジエンゴム、ニトリルゴム(アクリロニトリル・プタジエン共重合体)、ク ロロプレンゴム、プチルゴム、アクリルゴム、ポリウレタンエラストマー、シリ コーンゴム、エチレンープロピレン共重合体、エチレンープロピレンージエン共 **重合体、クロロスルフィン化ポリエチレン、エチレン酢酸ピニル共重合体、エチ** 15 レンーアクリル酸共重合体、エチレンーアクリル酸エステル共重合体、塩素化ポ リエチレン、エピクロロヒドリンゴム、ニトリルイソプレンゴム等の合成ゴム、 ポリエステルエラストマー、ウレタンエラストマー等のエラストマー、スチレン ープタジエンースチレンプロック共重合体、スチレンーイソプレンースチレンプ ロック共重合体、スチレンーエチレンプチレンースチレンプロック共重合体、ス 20 チレンーエチレンプロピレンースチレンブロック共重合体等の芳香族炭化水索と 共役ジエン系炭化水素とのプロック共重合体が挙げられる。なお、プロック共重 合体にはスチレンープタジエンプロック共重合体やスチレンーイソプレンプロッ ク共重合体等が混合されてあってもよく、これらの水素添加物が混合されてあっ てもよい。
- 25 また、末端に水酸基、カルボキシル基、アルデヒド基、スルホニル基、シアノ 基、ニトロ基、ハロゲン基等の極性基を有する芳香族炭化水素と共役ジエンとの プロック共重合体からなるゴム状ポリマーは、トナーとの親和性に優れるので好 ましい。これら末端に極性基を有するプロック共重合体はリビング重合により得

. 5

ることができる。

ゴム状ポリマーは、トナーに含まれる樹脂の樹脂強度を向上させることができる。よって、ゴム状ポリマーを含有するトナーは、トナーのフィルミング現象を防止することができ、また、高い樹脂強度が必要な非磁性1成分トナーに好適なトナーが得られる。

上記キャリアとしては、例えば、鉄、ニッケル、銅、亜鉛、コバルト、マンガン、クロム、希土類等の金属単体、合金、酸化物、フェライト等が挙げられる。キャリアは表面が酸化されていてもよい。また、キャリア表面がポリテトラフルオロエチレン、モノクロロトリフルオロエチレンポリマー、ポリフッ化ビニリデン、シリコーンポリマー、ポリエステル、ジーtertーブチルサリチル酸の金属錯体、スチレン系ポリマー、アクリル系ポリマー、ポリアミド、ポリビニルブチラール、ニグロシン塩基性染料、シリカ粉末、アルミナ粉末等で被覆されていてもよい。キャリアを被覆することにより好ましい摩擦帯電性をキャリアに付与することができる。

上記クリーニング性向上剤としては、トナー粒子と混合することによりトナー 15 の流動性が向上するものであれば特に限定されない。トナーの流動性が向上する とトナーがクリーニングプレードに付着しにくくなる。例えば、フッ化ピニリデ ンポリマー等のフッソ系ポリマー粉末、アクリル酸エステルポリマー等のアクリ ル系ポリマー粉末、ステアリン酸亜鉛、ステアリン酸カルシウム、ステアリン酸 鉛等の脂肪酸金属塩粉末、酸化亜鉛粉末、酸化チタン粉末等の金属酸化物粉末、 20 徴粉末シリカ粉末、シランカップリング剤やチタンカップリング剤やシリコンオ イル等により表面処理が施されたシリカ粉末、ヒュームドシリカ等が挙げられる。 **- 第16の本発明のトナーは、本発明のトナー用樹脂組成物を用いてなるので、** 低温から高温にわたる広い範囲で良好な定着性を発現することができ、低温定着 性と耐高温オフセット性、耐プロッキング性との両方に優れるトナーを得ること 25 ができる。また、これにより、スイッチをいれてから印刷が可能になるまでの時 間を短縮することができるので、経済的であり、更に、ローラの温度が下がって も画像の鮮明性を維持することができるので、印刷の高速化を図ることができる。 本発明のトナー用樹脂組成物は無色透明であるので、所望の色を容易に調整することができる。

また、本発明のトナーは、架橋されたり、ポリエステルブロック共重合体やポリエステルーポリアミドブロック共重合体以外に別のトナー用樹脂組成物を含んでもよいが、架橋されたり高分子量樹脂を含有せずとも、低温から高温にわたる広い範囲で良好な定替性を発現することができる。よって、架橋されたり高分子量樹脂を含有しない、分子量分布が単分散である非架橋トナー用樹脂組成物であっても、低温定着性と耐高温オフセット性、耐ブロッキング性との両方に優れるトナーを得ることができる。特に、分子量分布が単分散である非架橋トナー用樹脂組成物であるので、高分子量樹脂を含むトナー用樹脂組成物であるので、高分子量樹脂を含むトナー用樹脂組成物を用いたトナーに比べて粉砕されやすいトナーが得られ、また、高分子量樹脂を含むトナー用樹脂組成物よりもシャープな溶融特性を示し、光沢のある定着画像が得られる。

発明を実施するための最良の形態

以下に実施例を掲げて本発明を更に詳しく説明するが、本発明はこれら実施例のみに限定されるものではない。

20

15

(実施例1)

(1) 高融点結晶性ポリエステルポリマーの製造

60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、蜜素ガス導入管、温度計及び提拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルボン酸成分としてテレフタル酸100モル、ジオール成分として1、4ーシクロヘキサンジメタノール68モル及びエチレングリコール52モル、エステル化縮合触媒としてチタンテトラブトキシド(TTB)0.05モルを仕込み、220℃で、生成する水及びメタノールを蒸留塔より留出させながらエステル化反応を行なった。蒸留塔より水

及びメタノールが留出しなくなった時点でエステル化反応を終了した。 エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への開口部を閉鎖すると共に、 真空ポンプからのラインを開き、反応系内を665Pa以下に減圧し、240℃、 提拌回転数80rpmで縮合反応を行なうとともに縮合反応で生じた遊離ジオー ルを反応系外へ留出させて、高融点結晶性ポリエステルポリマーを得た。

(2) 非結晶性ポリエステルポリマーの製造

60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び提拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルボン酸成分としてテレフタル酸90モル、屈曲モノマー成分としてイソフタル酸10モル、分岐モノマー 成分としてネオペンチレングリコール90モル、他のジオールとしてエチレングリコール30モル、エステル化縮合触媒としてチタンテトラブトキシド(TTB)0.05モルを仕込み、200℃で、生成する水及びメタノールを蒸留塔より留出させながらエステル化反応を行なった。蒸留塔より水及びメタノールが留出しなくなった時点でエステル化反応を終了した。

15 エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への開口部を閉鎖すると共 に、真空ポンプからのラインを開き、反応系内を665Pa以下に減圧し、24 0℃、攪拌回転数60rpmで縮合反応を行なうとともに縮合反応で生じた遊離 ジオールを反応系外へ留出させて、非結晶性ポリエステルポリマーを得た。

(3) ポリエステルプロック共重合体の製造

20 60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、高融点結晶性ポリエステルポリマー40重量%、非結晶性ポリエステルポリマー60重量%、及び亜リン酸を結晶性ポリエステルポリマーと非結晶性ポリエステルポリマーの製造に際して使用されたTTBの合計量の等モルよりやや過剰となる0.11モル仕込み、反応容器中の結晶が熔融したところで温度を一定に保ち、系内を685Pa以下に減圧し、攪拌回転数60rpmで反応させ、当初潤っていた反応容器内の溶融体が透明になったところで反応を終了し、ポリエステルブロック共重合体を得た。これをトナー用樹脂組成物とした。

(4) トナーの製造

上記トナー用樹脂組成物100重量部に荷電制御剤(TN-105:保土谷化学社製)1重量部、カーミン6Bに属するマゼンダ顔料5重量部を添加し、ヘンシェルミキサーで充分に混合した後、130℃で溶融混練し、冷却、粗粉砕した。5 その後、ジェットミル(ラボジェット:日本ニューマチック社製)で微粉砕して、平均粒径約8~12μmのトナー粉末を得た。

更に、このトナー粉末を分級機(MDS-2:日本ニューマチック社製)で分級して、平均粒径約10μmのトナー微粉末を得た。このトナー微粉末100重量部に、疎水性シリカ(R972:日本アエロジル社製)1.0重量部を均一に混合(外添)してトナーを製造した。

(実施例2)

反応温度と反応時間を調整して高融点結晶性ポリエステルポリマーの分子量を 1万、非結晶性ポリエステルポリマーの分子量を5000とし、更に、ポリエス テルブロック共重合体の製造において高融点結晶性ポリエステルポリマーを20 重量%と、非結晶性ポリエステルポリマーを80重量%としたこと以外は実施例 1と同様にしてポリエステルプロック共重合体を合成し、トナー用樹脂組成物を 得た。得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例1と同様にしてトナーを製造 した。

20

(実施例3)

反応温度と反応時間を調整して高融点結晶性ポリエステルポリマーの分子量を 1万、非結晶性ポリエステルポリマーの分子量を1万とし、更に、ポリエステル ブロック共重合体の製造において高融点結晶性ポリエステルポリマーを20重量 %と、非結晶性ポリエステルポリマーを80重量%としたこと以外は実施例1と 同様にしてポリエステルプロック共重合体を合成し、トナー用樹脂組成物を得た。 得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例1と同様にしてトナーを製造した。

(実施例4)

反応温度と反応時間を調整して高融点結晶性ポリエステルポリマーの分子量を3000、非結晶性ポリエステルポリマーの分子量を5000とし、更に、ポリエステルプロック共重合体の製造において高融点結晶性ポリエステルポリマーを20重量%と、非結晶性ポリエステルポリマーを80重量%としたこと以外は実施例1と同様にしてポリエステルプロック共重合体を合成し、トナー用樹脂組成物を得た。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例1と同様にしてトナーを製造した。

10 (実施例5)

反応温度と反応時間を調整して高融点結晶性ポリエステルポリマーの分子量を 1万とし、更に、ポリエステルプロック共重合体の製造において高融点結晶性ポ リエステルポリマーを10重量%と、非結晶性ポリエステルポリマーを90重量 %としたこと以外は実施例1と同様にしてポリエステルプロック共重合体を合成 し、トナー用樹脂組成物を得た。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例1と同様にしてトナーを製造した。

(実施例6)

25

高融点結晶性ポリエステルポリマーとして以下のようにして得たものを用い、 20 更に、ポリエステルプロック共重合体の製造において高融点結晶性ポリエステルポリマーを20重量%と、非結晶性ポリエステルポリマーを80重量%としたこと以外は実施例1と同様にしてポリエステルプロック共重合体を合成し、トナー用樹脂組成物を得た。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例1と同様にしてトナーを製造した。

<髙融点結晶性ポリエステルポリマーの製造>

60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルボン酸成分としてテレフ

タル酸100モル、ジオール成分として1,4ープタンジオール120モル、エステル化縮合触媒としてチタンテトラプトキシド(TTB)0.05モルを仕込み、220℃で、生成する水及びメタノールを蒸留塔より留出させながらエステル化反応を行なった。蒸留塔より水及びメタノールが留出しなくなった時点でエステル化反応を終了した。

エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への閉口部を閉鎖すると共に、 真空ポンプからのラインを開き、反応系内を665Pa以下に減圧し、240℃、 提拌回転数60rpmで縮合反応を行なうとともに縮合反応で生じた遊離ジオー ルを反応系外へ留出させて、高融点結晶性ポリエステルポリマーを得た。

10

(実施例7)

反応温度と反応時間を調整して高融点結晶性ポリエステルポリマーの分子量を 2万としたこと以外は実施例6と同様にしてポリエステルブロック共重合体を合成し、トナー用樹脂組成物を得た。

15 得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例1と同様にしてトナーを製造した。

(実施例8)

実施例2で作製した高融点結晶性ポリエステルポリマー、実施例1で作製した 非結晶性ポリエステルポリマー、及び、低融点結晶性ポリエステルポリマーとし 20 てポリライトODX-2555 (大日本インキ化学工業社製:融点77℃)を用 いて、以下のようにポリエステルプロック共重合体を合成し、トナー用樹脂組成 物を得た。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例1と同様にしてトナーを製造した。

25 <ポリエステルブロック共重合体の製造>

60Lの反応容器に蒸留塔、水分雕装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、高融点結晶性ポリエステルポリマー20重量%、低融点結晶性ポリエステルポリマー10重量%、非結晶性ポリ

エステルポリマー70重量%、及び亜リン酸を結晶性ポリエステルポリマーと非結晶性ポリエステルポリマーの製造に際して使用されたTTBの合計量の等モルよりやや過剰となる0.11モル仕込み、反応容器中の結晶が熔融したところで温度を一定に保ち、系内を665Pa以下に減圧し、攪拌回転数60rpmで反応させ、当初濁っていた反応容器内の溶融体が透明になったところで反応を終了し、ポリエステルプロック共重合体を得た。

(実施例9)

高融点結晶性ポリエステルポリマーとして実施例 6 で作製したものを用いた以 0 外は実施例 8 と同様にしてポリエステルプロック共重合体を合成し、トナー用樹脂組成物を得た。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例1と同様にしてトナーを製造した。

(実施例10)

15 高融点結晶性ポリエステルポリマーとして実施例6で作製したものを用い、ポリエステルプロック共重合体の製造において高融点結晶性ポリエステルポリマーを20重量%と、非結晶性ポリエステルポリマーを70重量%としたこと以外は 実施例1と同様にしてポリエステルプロック共重合体を合成した。

このポリエステルブロック共重合体に、低融点結晶性ポリエステル (ポリライ 20 トODX-2555、大日本インキ化学工業社製:融点77℃) 10重量%を加 えて溶融混練してトナー用樹脂組成物を得た。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例1と同様にしてトナーを製造した。

(実施例11)

25 (1) ポリエステルーポリアミドブロック共重合体の製造

60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルボン酸成分としてテレフタル酸90 モル、屈曲モノマー成分としてイソフタル酸10モル、分岐モノマー成分として

上記トナー用樹脂組成物100重量部に荷電制御剤(TN-105:保土谷化 5 学社製)1重量部、カーミン6Bに属するマゼンダ顔料5重量部を添加し、ヘンシェルミキサーで充分に混合した後、130℃で溶融混練し、冷却、粗粉砕した。 その後、ジェットミル(ラボジェット:日本ニューマチック社製)で微粉砕して、 平均粒径約8~12μmのトナー粉末を得た。

更に、このトナー粉末を分級機 (MDS-2:日本ニューマチック社製) で分 級して、平均粒径約10μmのトナー微粉末を得た。このトナー微粉末100重 量部に、疎水性シリカ (R972:日本アエロジル社製) 1.0重量部を均一に 混合 (外添) してトナーを製造した。

(実施例12)

25 (1) ポリエステルーポリアミドプロック共重合体の製造

60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルポン酸成分としてセパシン酸100モル、ジオールとしてエチレングリコール120モル、エステル化縮

PCT/JP02/03592

合触媒としてチタンテトラブトキシド(TTB)0.05モルを仕込むとともに、アミドポリマーとして市販の重量平均分子量2万、融点220℃の6ーナイロン2.56kgも同時に仕込んだ。200℃で、生成する水及びメタノールを蒸留 塔より留出させながらエステル化反応を行なった。蒸留塔より水及びメタノールが留出しなくなった時点でエステル化反応を終了した。

エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への開口部を閉鎖すると共 に、真空ポンプからのラインを開き、反応系内を665Pa以下に減圧し、24 0℃、攪拌回転数60rpmで、縮合反応で生じた遊離ジオールを反応系外へ留 出させて、エステルポリマーを得るとともに6ーナイロンとプロック重合させた。 反応がほぼ終了した時点で亜リン酸0.06モルを加え5分間混合攪拌してポリ エステルーポリアミドプロック共重合体を得た。これをトナー用樹脂組成物とし た。

(2) トナーの製造

10

WO 02/084408

上記トナー用樹脂組成物100重量部に荷電制御剤(TN-105:保土谷化学社製)1重量部、カーミン6Bに属するマゼンダ顔料5重量部を添加し、ヘンシェルミキサーで充分に混合した後、130℃で溶融混練し、冷却、粗粉砕した。その後、ジェットミル(ラボジェット:日本ニューマチック社製)で微粉砕して、平均粒径約8~12μmのトナー粉末を得た。

更に、このトナー粉末を分級機(MDS-2:日本ニューマチック社製)で分20 級して、平均粒径約10μmのトナー微粉末を得た。このトナー微粉末100重量部に、疎水性シリカ(R972:日本アエロジル社製)1.0重量部を均一に混合(外添)してトナーを製造した。

(実施例13)

25 アミドポリマーとして市販の重量平均分子量1万、融点220℃の6-ナイロン2.56kgを加えた以外は実施例12と同様にしてポリエステルーポリアミドプロック共重合体を得、これをトナー用樹脂組成物とした。 得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例12と同様にしてトナーを製造した。

(比較例1)

テレフタル酸90重量部、1,4-シクロヘキサンジメタノール35重量部及 び平均2個のエチレンオキサイドが付加したピスフェノールAのエチレンオキサ イド付加物80重量部を、温度計、ステンレススチール製攪拌器、ガラス製窒素 ガス導入管、及び、流下式コンデンサを備えた容量1Lの4つロフラスコ内に入 れ、このフラスコをマントルヒーターにセットし、窒素ガス導入管より窒素ガス を導入して、窒素ガス雰囲気下で昇温し、次いで0.05gのジプチル鍋オキサ イドを加えて温度200℃に保って反応させた後、トリメリット酸10重量部を 加えて、更に反応させることにより、ポリエステル樹脂を得て、これをトナー用 樹脂組成物とした。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例1と同様にしてトナーを製造した。

(比較例2)·

15 テレフタル酸90モル、イソフタル酸10モル、エチレングリコール30モル 及びネオペンチルグリコール90モルを、温度計、ステンレススチール製機拌器、 ガラス製窒素ガス導入管、及び、流下式コンデンサを備えた容量1Lの4つロフ ラスコ内に入れ、このフラスコをマントルヒーターにセットし、窒素ガス導入管 より窒素ガスを導入して、窒素ガス雰囲気下で昇温し、次いで0.05gのジブ チル錫オキサイドを加えて温度200℃に保って反応させることにより、ポリエ ステル樹脂を得て、これをトナー用樹脂組成物とした。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例1と同様にしてトナーを製造した。 なお、得られたトナー用樹脂組成物を用いてトナーの定着性能を評価しようと したが、トナーが定着せず低温定着性、耐オフセット性、最低定着温度は測定不 能であった。

(比較例3)

25

テレフタル酸を95重量部と、トリメリット酸を5重量部とした以外は比較例

1と同様にして、ポリエステル樹脂、トナー用樹脂組成物を得、トナーを製造した。

実施例1~13及び比較例1~3で得られたトナー用樹脂組成物及びトナーを 5 用いて以下に示す評価を行った。結果は表1、表2、表3、表4及び表5に示し た。

[重量平均分子量]

- (1) 結晶性ポリエステルポリマー
- 10 GPC測定装置として、日本ミリポアリミテッド社製のHTR-Cを用い、カラムには昭和電工社製のHFIP-806M(2本)を直列につないで使用し、重量平均分子量を測定した。測定条件は、温度は40℃、試料は0.1重量%ヒドロキシフルオロイソプロパノール(HFIP)溶液(0.45μmのフィルターを通過したもの)、注入量は100μL、キャリアー溶媒としては1L当たりTFAを0.68g含むHFIPを用いた。校正試料として標準ポリスチレンを用いた。
 - (2) 非結晶性ポリエステルポリマー

GPC測定装置として、日本ミリポアリミテッド社製のHTR-Cを用い、カラムには昭和電工社製のKF-800P(1本)、KF-806M(2本)、K20 F-802.5(1本)を直列につないで使用し、重量平均分子量を測定した。 測定条件は、温度は40℃、試料は0.2重量%THF溶液(0.45μmのフィルターを通過したもの)、注入量は100μLキャリアー溶媒はTHF、校正 試料として標準ポリスチレンを用いた。

25 【ガラス転移点温度 (Tg)]

示差走査熱量計としてセイコー電子工業社製のDSC-6200Rを用いて、 昇温速度10℃/分で、JIS K 7121に増拠して測定し、該規格 (9. 3「ガラス転移点温度の求め方」) に記載されている中間ガラス転移点温度を求 めた。

[結晶融点 (Tm)]

示差走査熟量計としてセイコー電子工業社製のDSC-6200Rを用いて、 昇温速度10℃/分で試料の10mgを加熱し、JIS K 7121に準拠し て測定し、該規格(9.1「融解温度の求め方」)に記載されている融解ピーク 値を求め、これを結晶融点Tmとした。

[色調]

10 各実施例及び比較例で得られたトナー用樹脂組成物の色を目視にて観察した。

[貯蔵弾性率]

測定装置として、レオメトリック・サイエンティフィック・エフー・イー社製のRDA-700を用い、60~300℃で、昇温速度10℃/分、周波数15.

15 92Hz、歪み1%の条件下でJIS K 7198に準拠して、試料を2枚の平行な円板(直径25mm)の間にはさみ、下方の円板を回転させることにより変形を加え、作用するトルクを測定して貯蔵弾性率Gを求め、貯蔵弾性率Gがほとんど変化しない温度範囲とその温度範囲における貯蔵弾性率Gとを求めた。なお、貯蔵弾性率Gがほとんど変化しない温度範囲がほとんど存在しない場合は表に「なし」と記載した。

[プロック化率]

25

ブロック化率は、結晶性ポリエステルセグメント又は結晶性ポリアミドセグメントと同組成で重量平均分子量1万の結晶性ポリエステル樹脂又は結晶性ポリアミド樹脂を示差熱走査熱量計により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える温度まで昇温したあと50℃/分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ熱履歴を消去したあと昇温速度10℃/分でふたたび結晶性ポリエステル樹脂又は結晶性ポリアミド樹脂の示差熱を測定し、結晶融解吸熱ピークのピーク面積か

ち結晶性ポリエステル樹脂又は結晶性ポリアミド樹脂の単位樹脂重量あたりの結晶融解吸熱ピークの吸熱量(Sa)を求め、ポリエステルブロック共重合体又はポリエステルーポリアミドブロック共重合体を示差熱走査熱量計により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える温度まで昇温したあと50℃/分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ熱履歴を消去したあと昇温速度10℃/分でふたたびポリエステルブロック共重合体又はポリエステルーポリアミドブロック共重合体の示差熱を測定するとともに、測定に使用されたポリエステルブロック共重合体又はポリエステルプロック共重合体又はポリエステルプロック共重合体がら共重合体中の結晶性ポリエステルポリマー又は結晶性ポリアミドポリマーの樹脂重量を求め、共重合体の結晶部分の結晶融解吸熱ピーク面積から結晶性ポリエステルポリマー又は結晶性ポリアミドポリマーの単位樹脂重量あたりの結晶融解吸熱ピークの吸熱量(Sb)を求め、(Sb/Sa)×100により求めた。

[プロッキング]

15 得られたトナー10gを100mLサンプル瓶に取り、50℃の恒温槽中に8時間放置した後、パウダーテスター(ホソカワミクロン社製)を用いて250μmのフィルターでふるいにかけフィルター上に凝集物が残存するかを観察し、凝集物がある場合には、トナー重量に対する凝集物の重量(重量%)を求めた。

20 [フィルミング評価]

1万枚印刷を行い、定着ローラにトナーが付着していないかを目視で観察し、 トナーの付着が見られないものをフィルミングなしと評価した。

[グロス評価]

25 グロスメータ(光沢度計、スガ試験機社製、UGV-50)を用い、本発明のトナー用樹脂組成物を用いて調製した黒色トナーで黒く塗りつぶされた試験紙をグロスメータに取りつけ反射角が75度となるよう光路を設定し光沢度を測定した。

[高温オフセット温度及び低温オフセット温度]

各実施例及び比較例で得たトナー6.5重量部を平均粒径50~80μmの鉄粉キャリアー93.5重量部と混合して現像剤を作製した。電子写真複写機としてコニカ社製のUBIX4160AFを熱定着ローラの設定温度が最大210℃まで変えられるように改造したものを用いた。

熱定着ローラの設定温度を段階的に変化させて、各設定温度の熱定着ローラによって未定着トナー像を転写紙に定着させた複写物を得た。

得られた複写物の余白部分や定着画像がトナーにより汚されているか否かを観察し、汚れが生じない温度領域を非オフセット温度領域とした。また、非オフセット温度領域の最大値を高温オフセット温度とし、最小値を低温オフセット温度とした。更に、210℃で高温オフセットが発生しない場合は、熱定着ローラの通常速度(200mm/sec)から徐々に速度を上げていき、高温オフセットが発生する熱定着ローラ速度によって、耐オフセット性能を評価した。なお、ローラ速度が遅いほど、耐オフセット性が優れている。

[トナーの最低定着温度]

電子写真複写機の熟定着ローラの設定温度を段階的に変えて複写を行ない、余白部分や定着画像にかよりが発生することなく余白部分や定着画像がトナーにより汚されておらず、得られた複写物の定着画像をタイプライター用砂消しゴムで擦ったとき、定着画像の濃度の低下が10%未満である場合を定着良好と判定し、その時の最低温度を求めた。

なお、画像の濃度はマクベス光度計を用いて測定した。

表1

卖施例5	100	88	52	1	220	10000	90	10	90	30	55	10000	10	1	. 06	16000	62	吸熱ピーグなし	無色透明	なし	なし	侧定不可	1	なし	30	180	125	135
実施例4	100	89	52		220	3000	06	100	06	3000	48	5000	20	ì	80	8000	5000	210	無色透明	160~200	1±0, 5×104	70	2	つむ	60	>210	95	105
実施例3	100	68	52	1	220	10000	90	10	80	30	55	10000	. 20	1	80	17000	63	210	無色透明	160~200	1±0, 5×1041±0, 5×104	67	1	ない	27	>210	125	135
実施例2	100	89	52	•	220	10000	06	10	90	30	48	2000	20	ı	08	10000	54.	210	無色透明	160~200	1±0.5×104	99	1	ገቖ	46	>210	95	105
奥施例1	100	68	52	•	220	3000	06	10	90	30	55	10000	. 40	ì	09	13000	99	210	無色透明	$160 \sim 200$	5±0, 5×10°	20	7	72	35	>210	115	125
	- デンタル酸 (mol)	1,4-1/40~447/1/1/4/mol)	点結晶性 エチングリコート(田01)	デルオリコ'マー 1.4-ブゲングオール(mol)	(<u>Q</u>	分子母	デンタを殴ジンチル(mol)	イソフタル酸シングル(田Ol)	ř	テルイン・マー エチングリコール(moi)	. ガラス転移点値度(で)	かる	高融点结晶性的12.25/4月57~(宜量%)	任被点結晶性おりエステルオリコマー(重量%)	非結晶性ポリエステルオリンマー(重量%)	<u>国量平均分子量</u>	ガラス転移点温度(で)	結晶融点(で)	色麗	類単性率G'がほとんど変化しない温度範囲(℃)	貯蔵彈性率G'(Pa)	ブロック化率(%)	プロッキング(重量%)	レステハング呼音	グロス評価	オフセット温度(1	低温オフセット温度(C)	最低定着温度(で)
	 -		一種類	#37.	_	- S	_	_	_	ラボガス	<u></u>	ם	_	を	_		40		<u>*</u>	宣		_	-	<u> </u>		- 8	5 8	

表 2

100	1	-	120	232	10000	06	10	06	30	22	10000	20	10(ブレンド)	02	16000	62	230	若干白獨	160~200	$2\pm 0, 5\times 10^4$	71	1	なし	120	190	95	96
100	_	-	120	282	10000	06	01 .	06	90	55	10000	20	10	70	16000	62	230	無色透明	160~200	2±0, 5×104	72	0	なし	26	>210	95	95
100	88	52	_	220	10000	06	10	06	30	55	10000	20	. 10	0.2	16000	89	210	無色透明	160~200	1±0.6×10	65	30	なし	24	>210	115	115
100		_	120	232	20000	06	10	06	30	55	10000	10	-	06	17000	82	230	. 無色透明	160~200	$1\pm 0.5\times 10^4$	77	0	なし	29	>210	95	105
100		1	120	232	10000	06	10	06	30	55	10000	20	-	08	17000	63	230	無色透明	160~200	2±0, 5×10	75	0	ない	30	>210	115	125
FV79N酸(mol)	1,4-シクロヘキサンジメタノール(mol)	エチングリンール(mol)	1,4-ブゲンギール(mol)	融点(℃)	分子最	デンプタを除ジグル(mol)	イソフタル酸ジンチル(mol)	ネオヘンチルグリコール(mol)	エチレングリコール(mol)	ガラス転移点温度(℃)	分子盘	丁)>,1	1,4~(重	性よりエステルオリンマー(重量%)	重量平均分子量	ガラス転移点温度(で)	結晶級点(で)	•	小祖医範囲	貯蔵弾性率G'(Pa)	39分化	1	クシシ	グロス群	新温オフセット複度(で)	を個オフセット個度(で)	最低定着温度(C)
	対目子の平地本	西野の作曲は大学	でんを外上とする。	<u> </u>			1444		# y ~ / / / / / / / / / / / / / / / / / /	<u>}</u>		高級点档	任 低級 点档	非結晶					的產彈性率G						72		
L			<u>-</u>	_			_	_	4	7	а	Ь_			画	和		_		-			<u> </u>	\ <u></u>	- 12	£ E	1
) 100 100 100 100	100 100 100 100 100 100 100	(mol) — 68 — 60 — 62 — 62 — 62 — 62 — 63 — 64 — 65 — 65 — 65 — 65 — 65 — 65 — 65	(A) エステルオリン (Mod) 100 100 100 100 100 100 100 100 100 1	高酸点結晶性	高融点結晶性 1,4-シクロヘーキサンジンタ/mol) 68 - 68 - 62 - 52 - 52 - 120 100 100 100 100 100 100 100 100 100	高融点結晶性 1,4-2/pt/数(mol) 100 100 100 100 100 100 100 100 100 10	高級点結晶性 1,4-2764酸(mol) 100 100 100 100 100 100 100 100 100 10	高融点結晶性 1.4-270ペギャン/オリール(mol) 68 - 68 - 62 - 120 100 100 100 100 100 100 100 100 100	高機点結晶性 1,4-2/pvペキケン/オリール(mol) 68 - 68 - 62 - 120 100 100 100 100 100 100 100 100 100	(中央) 100 100 100 100 100 100 100 100 100 1	(中央) 100 100 100 100 100 100 100 100 100 1	高融点結晶性 キップランキャン・オテル(mol) 100	高融点結晶性	高融点結晶性	高融点結晶性	((本) 大い子が(を(mol)) 100 元(mol) 120 元(mol) 1	(1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	本語	新設点は晶性	Argh/wg(mol)	本作品性	14-2/30/46(mol)	Artificial	Artificial	

表 3

実施例11 テレフタル酸シ'メチル(mol) 90 イソフタル酸シ'メチル(mol) 10 ボ エステルポリマー ネオヘンチルクリコール(mol) 90 IJ エチレングリコール (mol) 30 ガラス転移点温度(℃) 55 配 アミドポリマー(重量%) 10 共重合体 合 エステルポリマー(重量%) 90 重量平均分子量 11000 ガラス転移点温度(℃) 結晶融点(ポリアミド由来、℃) 215 結晶融点(ポリエステル由来、℃) 評 色関 無色透明 貯蔵弾性率G'がほとんど変化しない温度範囲(℃) 160~200 貯蔵弾性率G'(Pa) 1±0.5×104 ブロック化率(%) 80 ブロッキング(重量%) 0 フィルミング評価 なし ナー グロス評価 42 高温オフセット温度(℃) >210 評 低温オフセット温度(℃) 価 95 最低定着温度(℃) 105

15

10

表4

				爽施例12	実施例13		
	原		セパシン酸(mol)	100	100		
	科ポ	エステルボリマー	エチレンクリコール(mol)	120	120		
1	ij		融点(℃)	75	75		
1	7	アシン・ボッマー	融点(℃)	220_	220		
1	~	7014071-	分子盘	20000	10000		
	昆		アミドポリマー(重量%)	100	20		
共建	1		ステルポリマー(重量%)	90	80-		
一条			建 盘平均分子盘	21000	21000		
合体		·	ガラス転移点温度(°C)	· -54	-52		
1			品融点(ポリアミド由来、℃)	216	218		
1	胖	精品	融点(ポリエステル由来、℃)	74	77		
1	伍		色麗	透明やや白濁	透明中や白ゐ		
1	1	貯糜弹性率G	'がほとんど変化しない温度範囲(℃)	160~200	160~200		
1	1		貯蔵弾性率G'(Pa)	1±0.5×104	1±0, 5×10		
L	乚		プロック化率(%)	80	81		
	_		プロッキング(重量%)	0	0		
	ŀ		フィルミング評価	なし	なし		
1	ナ l		グロス評価	22	23		
] :	}		高温オフセット温度(℃)	>210	>210		
1 3	15		低温オフセット温度(℃)	95	95		
L			最低定着温度(℃)	95	95		

25

麥 5

5

10

15

20

25

	7 7 7	
比較例3 95萬量部 - 80重量部	35重量部	- 55 - 透明な淡黄色 150~170 1±0, 5×10' 0 0 25 あり 7 180 125
比較例2 90mol 10mol	90mol	12000 12000 単分 120000 12000 1
比較例1 90萬魯部 80重量部	35重量部	60
テレフタル酸 イソフタル酸 ビスフェノールAのエチレンオキサイド付加物	トリメトリット酸 1,4ーシクロヘキサン ネオペンチルグリコール エチレングリコール	重量平均分子量 ガラス転移点温度(で) 結晶融点(で) 色調 貯蔵弾性率G'がほとんど変化したい温度範囲(で) 貯蔵弾性率G'がほとんど変化したい温度範囲(で) 対ロック化率(%) ブロッチング(重量%) フィルミング解価 がロス評価 高温オフセット温度(で) 長温オフセット温度(で) 長品オフセット温度(で)
	世	萨 窟

(実施例14、15)

表 6 に示した条件を変更した以外は、実施例 1 2 と同様にしてポリエステルー

ポリアミドプロック共重合体を得、これをトナー用樹脂組成物とし、トナーを作製した。

実施例14、15で得られたトナー用樹脂組成物及びトナーを用いて上述と同 5 様の評価を行った。結果を表6に示した。

表 6.

10

15

20

25

			東施例14	東施例15
			47.0%	47.00
		はりくだりの事件におりている。	20000	2220
		77794(W)	45	45
	数玩	アジン製の	5	9
		が結婚しまるリエスアル エチングリコール(mol)	50	60
ポリエスアル		ネオヘンチがリコール(mol)	50	60
一本ツアミド		# B.H. All + 1 年 1 「デカゲケン/ カル本ン酸 (mol)	50	
ノロング		Balancesym// トキャングオール (mol)	100	1
米何 布存		ポリアミド(新姓%)	20	20
	配命	非特品性ポリエステル(重量%)	50	80
		梅晶性がリエステル(重量%)	80	i,
<u> </u>		重量平均分子量	60000	60000
	20.00	「ガラス配移点態度(非精晶性式)エス5M由来、で)	62	63
	Ē	哲晶液点(体)パ汁・由来、で)	181	179
		箱品磁点(結晶性水)エステル由来、で)	78	
低級点結晶	41.54	チングが	1	90
有がりエスア		へをサンジオール(mol)	ı	, 100
ドングン	30735	結晶確点(で)	1	80
用)			1	30000
	RA	本リエステルーボリアシ・プロ・グ共富合体(監盤%)	100	98
L		低艇点相晶性が3235ル(アレイ用、質量%)		S
	-		無色海明	無色形明
	印用	貯蔵弾性率G'がほとんど変化しない程度範囲(で)	150~190	150~190
		貯蔵郵佐奉G'(Pa)	1±0, 5×104	1±0, 5×10
		ブロック化率(%)	76	75
		ブロッキング (軍量%)	0	1
		Z	72	<i>ጎ</i> ¥
世紀一十二	le le	グロス中価	28	32
	3	南進オフセット協成(で)	081	190
		佐信オフセット信用(こ)	95	95
		紙店を存储板(じ)	105	100

(実施例16)

(1) 髙融点結晶性ポリエステルの製造(共重合用)

60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルボン酸成分としてテレフタル酸100モル、ジオール成分として1,4ーシクロへキサンジメタノール68モル及びエチレングリコール52モル、エステル化縮合触媒としてチタンテトラブトキシド(TTB)0.05モルを仕込み、220℃で、生成する水及びメタノールを蒸留塔より留出させなが5エステル化反応を行なった。蒸留塔より水及びメタノールが留出しなくなった時点でエステル化反応を終了した。エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への開口部を閉鎖すると共に、真空ポンプからのラインを開き、反応系内を685Pa以下に減圧し、240℃、10 攪拌回転数60rpmで縮合反応を行なうとともに縮合反応で生じた遊離ジオールを反応系外へ留出させて、高融点結晶性ポリエステルポリマーを得た。

(2) 非結晶性ポリエステルの製造 (共重合用)

60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルボン酸成分としてテレフタル酸ジメチル90モル、屈曲モノマー成分としてイソフタル酸ジメチル10モル、分岐モノマー成分としてネオペンチレングリコール90モル、他のジオールとしてエチレングリコール30モル、エステル化縮合触媒としてチタンテトラブトキシド(TTB)0.05モルを仕込み、200℃で、生成する水及びメタノールを蒸留塔より留出させながらエステル化反応を行なった。蒸留塔より水及びメタノールが留出しなくなった時点でエステル化反応を終了した。

エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への開口部を閉鎖すると共に、真空ポンプからのラインを開き、反応系内を665Pa以下に減圧し、240℃、攪拌回転数60rpmで縮合反応を行なうとともに縮合反応で生じた遊離ジオールを反応系外へ留出させて、非結晶性ポリエステルポリマーを得た。

25 (3)ポリエステルプロック共重合体の製造

60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、高融点結晶性ポリエステルポリマー40重量%、非結晶性ポリエステルポリマー60重量%、及び亜リン酸を結

晶性ポリエステルポリマーと非結晶性ポリエステルポリマーの製造に際して使用されたTTBの合計量の等モルよりやや過剰となる0.11モル仕込み、反応容器中の結晶が熔融したところで温度を一定に保ち、系内を665Pa以下に減圧し、攪拌回転数60rpmで反応させ、当初濁っていた反応容器内の溶融体が透明になったところで反応を終了し、ポリエステルブロック共重合体を得た。これをトナー用樹脂組成物とした。

(4) 非結晶性ポリエステルの製造 (プレンド用)

60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルボン酸成分としてテレフタル酸ジメチル90モル、屈曲モノマー成分としてイソフタル酸ジメチル10モル、分岐モノマー成分としてネオペンチレングリコール90モル、他のジオールとしてエチレングリコール30モル、エステル化縮合触媒としてチタンテトラブトキシド(TTB)0.05モルを仕込み、200℃で、生成する水及びメタノールを蒸留塔より留出させながらエステル化反応を行なった。蒸留塔より水及びメタノールが留出しなくなった時点でエステル化反応を終了した。

エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への閉口部を閉鎖すると共に、真空ポンプからのラインを開き、反応系内を665Pa以下に減圧し、240℃、攪拌回転数60rpmで縮合反応を行なうとともに縮合反応で生じた遊離ジオールを反応系外へ留出させて、非結晶性ポリエステルポリマーを得た。

20 (5) トナーの製造

トナー用樹脂組成物として上記ポリエステルプロック共重合体40重量部及び プレンド用の非結晶性ポリエステル60重量部に荷電制御剤(TN-105:保 土谷化学社製)1重量部、カーミン6Bに属するマゼンダ顔料5重量部を添加し、 ヘンシェルミキサーで充分に混合した後、130℃で溶融混練し、冷却、粗粉砕 した。その後、ジェットミル(ラボジェット:日本ニューマチック社製)で微粉 砕して、平均粒径約8~12μmのトナー粉末を得た。

更に、このトナー粉末を分級機 (MDS-2:日本ニューマチック社製) で分級して、平均粒径約10μmのトナー微粉末を得た。このトナー微粉末100重

量部に、疎水性シリカ (R972:日本アエロジル社製) 1.0重量部を均一に 混合 (外添) してトナーを製造した。

(実施例17~19)

5 ポリエステルブロック共重合体及びプレンド用の非結晶性ポリエステルの製造 において、各成分の仕込量を表7に示したように変更した以外は、実施例16と 同様にしてトナー用樹脂組成物を得た。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例16と同様にしてトナーを製造した。

10

(実施例20)

- (1) 低融点結晶性ポリエステルの製造 (プレンド用)
- 60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び提件装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルボン酸成分としてデカメチレンジカルボン酸100モル、ジオール成分として1,6ーへキサンジオール120モル、エステル化縮合触媒としてチタンテトラブトキシド(TTB)0.05モルを仕込み、220℃で、生成する水を蒸留塔より留出させながらエステル化反応を行なった。蒸留塔より水が留出しなくなった時点でエステル化反応を終了した。
- 20 エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への開口部を閉鎖すると共 に、真空ポンプからのラインを開き、反応系内を665Pa以下に減圧し、24 0℃、攪拌回転数60rpmで縮合反応を行なうとともに縮合反応で生じた遊離 ジオールを反応系外へ留出させて、低融点結晶性ポリエステルポリマーを得た。

ポリエステルプロック共重合体及びプレンド用の非結晶性ポリエステルの製造 と において、各成分の仕込量を衰8に示したように変更した以外は、実施例16と 同様にしてトナー用樹脂組成物を得た。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例16と同様にしてトナーを製造した。

(実施例21)

ポリエステルプロック共重合体及びプレンド用の非結晶性ポリエステルの製造において、各成分の仕込量を表8に示したように変更した以外は、実施例16と同様にして、また、低融点結晶性ポリエステルの製造において、各成分の仕込量を表8に示したように変更した以外は、実施例20と同様にしてトナー用樹脂組成物を得た。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例16と同様にしてトナーを製造した。

10

(比較例4)

ポリエステルプロック共重合体及びプレンド用の非結晶性ポリエステルの製造において、各成分の仕込量を表.8に示したように変更した以外は、実施例16と同様にしてトナー用樹脂組成物を得た。

15 得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例16と同様にしてトナーを製造した。

実施例16~21及び比較例4で得られたトナー用樹脂組成物及びトナーを用いて上述と同様に評価を行った。結果は表7及び表8に示した。

. 20

表 7

				実施例18	実施例17	実施例18	突施例19
			テレフタル酸(mol)	100	100	100	100
ᇔ	- 1	点烟高	1.4ーシクロヘキサンジ ナタノール (mol)	68	_	_	_
וֹע		結晶性	エチレングリコール (mol)	52	_	_	120
<u> </u>	⋆	ホリエステル	1,4-フ'タンソ'オール(mol)	-	120	120	_
5	7	******	融点(℃)	220	230	230	270
ş	4	• .	分子盘	50000	50000	50000	50000
n	4		テレフタル酸シンチル(mol)	90	100	100	100
7	il	非結晶性	イソフタル酸シンメチル(mol)	100	_	_	
5	'	オリエステル	ネオヘンチルクリコール(mol)	90	60	120	60
7		オリコ・マー	エチレンクリコール (mol)	30	60	60	60
5		4937-	ガラス転移点温度(C)	64	67	75	72
			分子最	60000	120000	100000	140000
共産	R	高融点結	引生ホリエステルオリコマー(重量%)	40	30	50	30
2	合	非結晶	まがリエステルオリコマー(重量%)	60	70	50	70
合体	4		重量平均分子量	60000	120000	75000	100000
m	価	大	ラス転移点温度(℃)	65	67	72	69
	No.		結晶融点(℃)	210	228	215	238
K			レフタル酸シメチル(mol)	90	90	90_	95
ル非	楓	1	ソフタル酸ジメチル (mol)	10	10	5	5
c 描	成		無水79ル酸(mol)	•	1	5	
人品			トヘンチルクリコール (mol)	90	60	120	60
性			エチレングリコール (mol)	30	60	ł	_60
v	1		ラス転移点温度(℃)	58	57	60	65
	鱼		重量平均分子量	16000	15000	12000	18000
トナー		ボリエステ	ルプロック共取合体(重量%)	40	25	10	15
樹		非結晶性	ボリエステル(ブレン)、重量%)	60000	75	90	85
			古品性ポリエステル(重量%)		-		
トナー		分子量10	⁶ 以上の樹脂含有率(重量%)	0	0. 8	0. 6	0
樹用			Mw/Mn	3. 2	4, 6	3, 4	3,5
評任	<u> </u>		樹脂の色調	無色透明	無色透明	無色透明	無色透明
			プロッキング(重量%)	11	1	0. 5	0, 3
ŀ			フィルミング評価	なし	なし	なし	なし
ナ	•		グロス評価	18	16	20	15
1	. !		俎オフセット沮皮(℃)	>210	>210	>210	>210_
P.	. 1		育ローラ速度(mm/sec)	120	80	120	120
纽	•		温オフセット温度(℃)	100	95	100	105
			最低定着温度(℃)	110	105	110	115

15

表 8

·				奥施例20	実施例21	比较例4
ł	1	Į į	テレフタル酸(mol)	100	100	100
ポ	ŀ	商融点結晶性	1.4ーシクロヘキサンジメタノール(mol)	_		68
ÿ	ł	オリエステル	エチレンクリコール(mol)			52
É	1	302.4-	1.4-フ'ケンシ'オール(mol)	120	120_	
2	โ	47- 1	融点(℃)	230	230	220
Ť	1		分子 量	50000	50000	100000
'n	4		テレフタル酸シリチル(mol)	100	50	90
7	li	非结晶性	イソフタルftgシ メチル (mol)		50	10
É.	١.	オリエステル	ネオヘンチルケリコール(mo))	120	60	90
7		\$33.4~	エチャンクリコール(mol)		60	30
'n	1	47-4-	ガラス転移点温度(°C)	68	53	55
			分子母	80000	40000	10000
共 童 合体	配	高融点結晶	生ポリエステルオリコ'マー(食品%)	20	40	30
4	盘	非結晶性	リエステルオリコマー(重量%)	80	60	70
	評		重量平均分子量 ス転移点温度(℃)	65000	40000	13000
	盔	ガラ	ス転移点温度(°C)	66	58	58
			結晶融点(℃)	214	207	210
		テレフ	タル酸ンガル(mol)	95	90	
	丑	147	タルマンドナル (mol)	-	10	
非結晶性	成		が大フタル酸(mol)	5		
ポリエステル	~	<u>**</u> **へ	ンチルナリコール (mol)	100	120	
		エタ	レングリコール (mol)	20	_	
	脾	<u> </u>	ス転移点温度(°C)	55	52	-
	鱼	1	企 工 工 工 工 工 工 工 工	11000	9000	
META HALE CO.	組		レンソカルボン酸 (mol)	100	100	-
低融点結晶性		^:	ナンジオール (mol)	120	120	
ポリエステル	()		結晶融点(℃)	80	80	_
	鱼		以最平均分子量	10000	10000	
トナー用樹脂質	ا ۸۰	エー・ボリエステル	プロック共重合体(重量%)	8	5	100
トノール例頃日	2 E.		エステル(アレント、食食%)	87	90	
		医图象检查	性ボリエステル(重量%)	6	5	
1		<u>分子母10°C</u>	(上の樹脂含有率(重量%)	0. 3	0	0. 5
トナー用樹脂語	1923 <u> </u>	<u></u>	Mw/Mn	3	2. 9	2, 6
			樹脂の色質	無色透明	無色透明	無色透明
	1		ンキング (重量%)	0.5	1	1
	1		イルミング評価	なし	なし	なし
トナー評価	- 1		グロス評価	18	30	36
・トノー計画	- 1		オフセット温度(で)	>210	>210	>210
	ŀ		ーラ速度 (mm/sec)	120	120	180
	}	[四]	オフセット温度(°C)	100	95	115
			低定着温度(℃)	_110	105	125

- (1) ポリエステルーポリアミドプロック共重合体の製造
- 25 60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルボン酸成分として、テレフタル酸ジメチル50モル、分岐モノマー成分として、ネオペンチルグリコール50モル、エステル化

縮合触媒としてチタンテトラプトキシド(TTB)0.05モルを仕込むとともに、アミドポリマーとして市販の重量平均分子量4万、融点230℃の6ーナイロン(東洋紡社製 T-850)を生成ポリマーの10重量%に相当する量である1.34kgを同時に仕込んだ。

5 200℃で、生成する水及びメタノールを蒸留塔より留出させながらエステル 化反応を行なった。蒸留塔より水及びメタノールが留出しなくなった時点でエス テル化反応を終了した。

エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への開口部を閉鎖するとともに、真空ポンプからのラインを開き、反応系を665Pa以下に減圧し、240℃攪拌回転数60rpmで、縮合反応で生じた遊離ジオールを反応系外へ留出させて、エステルポリマーを得るとともに6ーナイロンとプロック重合させた。 反応がほぼ終了した時点で亜リン酸0.06モルを加え5分間混合攪拌して、ポリエステルーポリアミドプロック共重合体を得た。

- (2) 非結晶性ポリエステルの製造(プレンド用)
- 15 60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルポン酸成分としてテレフタル酸ジメチル90モル、屈曲モノマー成分としてイソフタル酸ジメチル10モル、分岐モノマー成分としてネオペンチレングリコール60モル、他のジオールとしてエチレングリコール60モル、エステル化縮合触媒としてチタンテトラブトランドシド(TTB)0.05モルを仕込み、200℃で、生成する水及びメタノールを蒸留塔より留出させながらエステル化反応を行なった。蒸留塔より水及びメタノールが留出しなくなった時点でエステル化反応を終了した。

エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への開口部を閉鎖すると共 に、真空ポンプからのラインを開き、反応系内を665Pa以下に減圧し、24 5 0℃、攪拌回転数60rpmで縮合反応を行なうとともに縮合反応で生じた遊離 ジオールを反応系外へ留出させて、非結晶性ポリエステルポリマーを得た。

(3)トナーの製造

トナー用樹脂組成物として上記ポリエステルーポリアミドブロック共重合体3



5 重量部及びプレンド用の非結晶性ポリエステル6 5 重量部に荷電制御剤 (TN -105:保土谷化学社製) 1 重量部、カーミン6 Bに属するマゼンダ顔料 5 重量部を添加し、ヘンシェルミキサーで充分に混合した後、130℃で溶融混練し、冷却、粗粉砕した。その後、ジェットミル(ラボジェット:日本ニューマチック社製)で微粉砕して、平均粒径約8~12μmのトナー粉末を得た。

更に、このトナー粉末を分級機(MDS-2:日本ニューマチック社製)で分級して、平均粒径約10μmのトナー微粉末を得た。このトナー微粉末100重量部に、疎水性シリカ(R972:日本アエロジル社製)1.0重量部を均一に混合(外添)してトナーを製造した。

10

(実施例23)

ポリエステルーポリアミドプロック共重合体及びプレンド用の非結晶性ポリエステルの製造において、各成分の仕込量を表9に示したように変更した以外は、 実施例22と同様にしてトナー用樹脂組成物を得た。

15 得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例22と同様にしてトナーを製造した。

(実施例24)

- (1) 低融点結晶性ポリエステルの製造 (プレンド用)
- 20 60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び提拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルボン酸成分としてデカメチレンカルボン酸50モル、ジオール成分としてヘキサンジオール100モル、エステル化縮合触媒としてチタンテトラブトキシド(TTB)0.05モルを仕込み、220℃で、生成する水及びメタノールを蒸留塔より留出させながらエステル化反応を行なった。蒸留塔より水及びメタノールが留出しなくなった時点でエステル化反応を終了した。

エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への開口部を閉鎖すると共 に、真空ポンプからのラインを開き、反応系内を665Pa以下に減圧し、24

.10

0℃、提拌回転数 8 0 r p m で縮合反応を行なうとともに縮合反応で生じた遊離 ジオールを反応系外へ留出させて、結晶性ポリエステルポリマーを得た。

ポリエステルーポリアミドブロック共重合体の製造において、各成分の仕込量を表9に示したように変更した以外は、実施例22と同様にしてトナー用樹脂組成物を得た。

(実施例25、26)

ポリエステルーポリアミドプロック共重合体及びプレンド用の非結晶性ポリエステルの製造において、各成分の仕込量を表10に示したように変更した以外は、 実施例22と同様にしてトナー用樹脂組成物を得た。

得られたトナー用樹脂組成物を用いて実施例22と同様にしてトナーを製造した。

(比較例5)

- 15 (1) 非結晶性ポリエステルの製造
 - 60Lの反応容器に蒸留塔、水分離装置、窒素ガス導入管、温度計及び攪拌装置を常法に従い設置し、窒素ガス雰囲気下にて、ジカルボン酸成分としてテレフタル酸ジメチル90モル、屈曲モノマー成分としてイソフタル酸ジメチル5モル、無水フタル酸5モル、分岐モノマー成分としてネオペンチレングリコール60モル、他のジオールとしてエチレングリコール60モル、エステル化縮合触媒としてチタンテトラブトキシド(TTB)0.05モルを仕込み、200℃で、生成する水及びメタノールを蒸留塔より留出させながちエステル化反応を行なった。蒸留塔より水及びメタノールが留出しなくなった時点でエステル化反応を終了した。
- 25 エステル化反応終了後、60Lの反応容器の蒸留塔への閉口部を閉鎖すると共 に、真空ポンプからのラインを開き、反応系内を665Pa以下に減圧し、24 0℃、攪拌回転数60rpmで縮合反応を行なうとともに縮合反応で生じた遊離 ジオールを反応系外へ留出させて、非結晶性ポリエステルポリマーを得た。

得られた樹脂を用いて実施例22と同様にしてトナーを製造した。

実施例22~26及び比較例5で得られたトナー用樹脂組成物及びトナーを用いて上述と同様の評価を行った。結果は表9及び表10に示した。

광 9

5

10

15

_					実施例29	実施例24
			ナイロン	6-7-102	8-ナイロン	8-ナイロン
		ホッァミト	(プ)点点	230	230	230
	1		重量平均分子量	20000	40000	40000
	組		テレフタル哲シンナチル(mol)	50	45	45
	放	非結晶性	アジビン酸(mol)		5	5
	AT-	ボリエステル	エチレンクリコール (mol)	50	50	50
ポリエステル			ネオヘンチルグリコール(mol)	50	50	50
ーポリアミド		箱晶性	セハ'シン酸 (mol)	· _	• _	-
ブロック		ポリエステル	エチレングリコール(mol)	· _	-	~
共重合体	20	- ·	ボリアミド(重量%)	10	20	30
	配合	非結晶的	ホリエステルオリコヤー(放展%)	90	80	70
	百	結晶性	ボツエステルオリコマー(重量%)	-	-	
			重量平均分子量	60000	60000	120000
•	評	ガラス転移点流	度(非結晶性ホリエステル由来、C)	69	. 63	63
	伍	ガラス転	移点温度(水リバ) 由来、C)	171	179	184
	_		(結晶性ギリエステル由来、℃)			
			779M較シガル(mol)	90	90	90
		4	フタル酸シメチル (mol)	10	5	
	型		無水79%酸(mol)		5	10
非結晶性	成	27	ヘンチルクリコール (mol)	60	60	60
ポリエステル			エチレンタリコール(mol)	60	60	60
	爾	11	ラス転移点温度(°C)	58	58	57
	価	· · · · · ·	国盘平均分子量	15000	15000	15000
	重	7'5	けンジカル本ン酸 (mol)	70000	70000	50
医融点结晶性			マナンンオール (mol)			100
ポリエステル			結晶融点(C)			80
	庙		重量平均分子量			10000
		*****************	ツアシアウナ重合体(重量%)	35	20	10
トナー用樹脂質	24	非特別任	ドリエステル(プレン)、重量%)	65	80	85
	~-	在部方在其	生ポリエステル(フレイ、重量%)			5
			以上の樹脂含有率(食魚%)	0	0	
トナー用樹脂質	32.AE	27 T K 10				0. 2
1-7 /1114/169	L Medi		Mw/Mn	9.7	3, 9	4,5
			樹脂の色質	無色透明	無色透明	無色透明
			ロッキング (重量%)	1	1	1
			フィルミング評価	么	なし	4
L	.		グロス評価	17	16	16
トナー評価			温オフセット担度(C).	200	>210	>210
	}		PDーラ速度(mm/sec)	120	120	80
	j		温オフセット温度(℃)	100	95	95
			最低定着温度(℃)	110	105	100

表10

X I O						
					実施例26	比較例
	1		ナイロン	6ーナイロン	6.6ーナイロン	ŧ
		かりアミト'	1.4-ソクロヘキサンジ ナタノール(mol)			
		4077 40	(C) 流蛹	230	266	
			重量平均分子母	10000	20000	_
	組		テレフタル酸シンナチル(mol)	40	-	
ポリエステル	成	非結晶性	アジビン酸(mol)	10		
		メリエステル	エチレングリコール (mol)	50		-
	1		ネオヘンチャグリコール (mol)	50		
ーポリアミド		括晶性	セハシン酸(mol)		50	
プロック		水リエステル	エチレングリコール(mol)		100	
共重合体			オリアミド(食量%)	40	50	
	配	北坡基本	ポリエステルオリコ・マー(重量%)	60	- 50	
	合		メリエステルイリコ・マー(重量%)	- 00	50	
	\vdash	AR BOLS	重量平均分子量	80000		
	評	W== 1= 24 A 1	度(非結晶性はソニステル由来、で)	60000	40000	
	646		移点组度(**975)由来、**C)	63		
	374			211	232	
			(結晶性本ツエステル由来、で)		74	
			ソフタル酸シメチル (mol)	90	90	90
	組成	1	ソフタル(酸シメチル (mol)			5
非結晶性			版水79N酸(mol)	10	100	5_
ポリエステル			ヘンチルナリンール (mol)	60	60	60
	357		エチレング リコール (mol)	60	60	60
	評		ラス転移点温度(℃)	58	58	58
	無		其量平均分子量	16000	16000	1500
低融点結晶性 成がエステル 評		<i>TP</i>	チャンシカルネン酸 (mol)			_=
			^キサンシオール (mol)			
			_ 抱基融点(℃)			
	価		重量平均分子量			
		ボリエスケルーと	リアミトフロック共産合体(重量%)	5	5	
トナー用樹脂質	CT.		ドリエステル(フレント、食食%)	95	95	100
			生ポリエステル(ブレント、重優%)			
		<u>分子最10</u>	以上の樹脂含有率(食量%)	0	0	0
トナー用樹脂評価			Mw/Mn	3. 3	3, 2	2, 7
			樹脂の色間	無色透明	無色透明	無色透
	プロッキング(重量%)		ロッキング(重量%)	11	1	1
			フィルミング評価	なし	なし	付着あ
			グロス評価	17	24	16
		高温オフセット温度(℃)				全域
トナー評価						オフセ
I. A - JALDIN	' !	粮定	タローラ速度(mm/sec)	120	120	_
	低温オフセット温度(°C)		ヨーフナート 神神 (ター)	105		全域
			105	115	オフセ	
			最低定着温度(℃)	1	100	全域
			収込に有価投(し)	115	125	オフセ

(実施例27)

25 表11に示した条件を変更した以外は、実施例21と同様にしてポリエステルブ ロック共重合体及びプレンド用ポリエステルを得、これよりトナー用樹脂組成物 及びトナーを作製した。

(実施例28)

表11に示した条件を変更した以外は、実施例22と同様にしてポリエステルーポリアミドプロック共重合体及びプレンド用ポリエステルを得、これよりトナー用樹脂組成物及びトナーを作製した。

5

実施例27、28で得られたトナー用樹脂組成物及びトナーを用いて上述と同様の評価を行った。結果は安11に示した。

表11

s	ı	٠	ì	
Ł	1	J	ı	
•	4	-		

15

20

				寒 施例27	実施例28
			ランフタル酸 (mol)	100	
		高融点结晶性	1.4-ブゲンシオール(mol)	120	
		キリエステル	融点(°C)	230	
			就量平均分子 推	50000	
1		_	和類		6-ナイロン
	11	ボリアミド	融点(°C)	-	230
1	成	_	重量平均分子量	_	20000
•	, AL		テレフタルロタンプチル(mol)	70	· 70
	•	非精晶性	アンセン酸(mol)	30	30
プロック	- 1	ポリエステル	エチレングリコール (mol)	100	100
共宜合体	l		ネオヘンチルタリコール(mol)	100	100
对压口件		任政点结晶性	デカバチャンジカルボン取(mol)	-	J
		ポリスステル	~4179'x-N(mol)	_	J
			特性ポリエステル(食食%) パリアミド(食量%)	30	
	R	Z Z	1	20	
1	合	- 非精晶	生ポリエステル(食養%)	70	80
		低級点結	品性ポリエステル(放棄%)	1	-
			旗鼠平均分子量	120000	60000
	17	ガラス転移点塩	度(非結晶性よりエステル由来、C)	12	6
	価	精晶	(点(水)7沙由来、℃)		208
		結晶融点	結晶性がリエステル由来、て)	218	_
		デ レ	フタル酸シブナル (mol)	90	90
	租成	77/	ピン酸シナナル(mol)	5	5
非给品性		47	7夕が致シメチル (mol)	-	-
ポリエステル			水フタル酸(mol)	6	_6
		***	ンナルナリコール (mol)	. 60	60
(プレンイ)用)			チレングリコール (mol)	60	60
	W	ガ	7ス転移点但度(°C)	54	54
i			食量平均分子县	120000	12000
ATTA E 44 FI 14.	21		ゲンカルネン酸 (mol)	-	50
低融点結晶性	应	^	キャンシオール(mol)	_	100
ポリエステル	骨		结晶凝点(°C)		80
(ブレンド用)	価		重量平均分子量 20共重合体(重量%)	_	10000
		799	ック共食合体(食量%)	25	20
	Ĕ	非结晶性	リエステル(ブレント、用、風風光)	76	3
	合		オリエステル(アレンハ・用、飲食%)		77
トナー用樹脂		AZBIO	以上の樹脂含有率(飲食%)	0, 9	0
•	17		Mw/Mn	4. B	3,4
	一辆		機能の色質	無色海明	E A S
		7	ロッキング(食量%)	1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	2.5
•			フィルミング評価	なし	龙
			グロス評価	21	22
トナー評価		371	はオフセット温度(C)	200	190
		<u> </u>	スタフセット組取(C)	95	95
			(低定着温度(C)		
		<u>, </u>	Chrys and the Color of Color o	105	100

産業上の利用可能性

本発明によれば、低温定着性、耐高温オフセット性及び耐ブロッキング性に優 れ、良好な発色を行うことができるトナー用樹脂組成物及びトナーを提供できる。

請求の範囲

- 1. 物理的架橋構造を形成しうるポリマー成分と、物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80℃又は融点が50~120℃であるポリエステルと を含有することを特徴とするトナー用樹脂組成物。
 - 2. 物理的架橋構造を形成しうるポリマー成分と、物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80℃又は融点が50~120℃であるポリエステルとが混合状態で存在していることを特徴とする請求の範囲第1項記載のトナー用樹脂組成物。
 - 3. 融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルブロック共重合体を主成分とすることを特徴とするトナー用樹脂組成物。

15

10

4. 融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセグメントと、融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルプロック共重合体を主成分とすることを特徴とするトナー用樹脂組成物。

20

5. 融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルプロック共重合体と、融点が50~120℃である結晶性ポリエステルとを含有する混合物を主成分とすることを特徴とするトナー用樹脂組成物。

25

6. ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、ジカルボン酸とジオールとを主成分とし、屈曲した分子構造を分子鎖中に導入できる2価の屈曲モノマー又は分岐鎖を有する2価のモノマーのいずれかを少なく

とも含有するモノマー混合物を重合してなるポリマーに由来することを特徴とする請求の範囲第3、4又は5項記載のトナー用樹脂組成物。

7. 融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセグメントは、1,4-5 シクロヘキサンジメタール、エチレングリコール、及び、テレフタル酸を重合してなるポリマーに由来し、

非結晶性ポリエステルセグメントは、テレフタル酸、 o ーフタル酸、及び、ネオペンチレングリコールを重合してなるポリマーに由来する

ことを特徴とする請求の範囲第3、4、5又は6項記載のトナー用樹脂組成物。

10

8. ポリエステルブロック共重合体は、融点が140~280℃である結晶性ポリエステルセグメント1~70重量%と、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメント99~30重量%とからなることを特徴とする請求の範囲第3、5、6又は7項記載のトナー用樹脂組成物。

15

9. ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、ジカルボン酸とジオールとを主成分とするモノマー混合物を重合させてなるポリマーに由来するものであって、

前記ジカルボン酸がテレフタル酸80~99.9モル%とo-フタル酸又は無水20 フタル酸20~0.1モル%とからなり、

前記ジオールのうち20~100モル%が分岐鎖を有する2価のジオールである ことを特徴とする請求の範囲第3、4、5、6、7又は8項記載のトナー用樹脂 組成物。

25 10. ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、ジカルボン酸とジオールとを主成分とするモノマー混合物を重合させてなるポリマーに由来するものであって、

前記ジカルポン酸がテレフタル酸70~94.9モル%、o-フタル酸又は無水

フタル酸 0.1~10モル%、及び、イソフタル酸 5~20モル%からなり、前記ジオールのうち20~100モル%が分岐鎖を有する2価のジオールであることを特徴とする請求の範囲第3、4、5、6、7、8又は9項記載のトナー用樹脂組成物。

5

11. 融点が140~280℃である結晶性ポリアミドセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドプロック共重合体を主成分とすることを特徴とするトナー用樹脂組成物。

10

- 12. 融点が140~280℃である結晶性ポリアミドセグメントと、融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドプロック共重合体を主成分とすることを特徴とするトナー用樹脂組成物。
- 15 13. 融点が140℃~280℃である結晶性ポリアミドセグメントと、融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドプロック共重合体を主成分とすることを特徴とするトナー用樹脂組成物。
- 20 14. 融点が140℃~280℃である結晶性ポリアミドセグメントと、ガラス 転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポ リエステルーポリアミドブロック共重合体と、融点が50~120℃である結晶 性ポリエステルセグメントとを含有する混合物を主成分とすることを特徴とする トナー用樹脂組成物。

25

15. ポリエステルーポリアミドブロック共重合体は、融点が140℃~280 ℃である結晶性ポリアミドセグメント1~70重量%と、ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメント99~30重量%とからなる ことを特徴とする請求の範囲第11又は14項記載のトナー用樹脂組成物。

- 16. ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、ジカルボン酸とジオールとを主成分とし、屈曲した分子構造を分子鎖中に導入できる2価の屈曲モノマー又は分岐鎖を有する2価のモノマーのいずれかを少なくとも含有するモノマー混合物を重合してなるエステルポリマーに由来することを特徴とする請求の範囲第11、13、14又は15項記載のトナー用樹脂組成物。
- 10 17. ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、テレフタル酸、o-フタル酸、及び、ネオペンチレングリコールを重合してなるエステルポリマーに由来することを特徴とする請求の範囲第11、13、14、15又は16項記載のトナー用樹脂組成物。
- 15 18. ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントは、ジカルボン酸とジオールとを主成分とするモノマー混合物を重合させてなるエステルポリマーに由来するものであって、前記ジカルボン酸がテレフタル酸80~99.9モル%と0-フタル酸又は無水
- フタル酸20~0.1モル%とからなり、 20 前記ジオールのうち20~100モル%が分岐鎖を有する2価のジオールである
- 19. ガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメント 25 は、ジカルポン酸とジオールとを主成分とするモノマー混合物を重合させてなる エステルポリマーに由来するものであって、

前記ジカルボン酸がテレフタル酸 70~94.9モル%、o-フタル酸又は無水 フタル酸 0.1~10モル%、及び、イソフタル酸 5~20モル%からなり、 前記ジオールのうち20~100モル%が分岐鎖を有する2価のジオールであることを特徴とする請求の範囲第11、13、14、15、16、17又は18項記載のトナー用樹脂組成物。

5 20. ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とし、融点が140~280℃の結晶性ポリエステルセグメントとガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルプロック共重合体を含有することを特徴とするトナー用樹脂組成物。

10

- 21. ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とし、融点が140~280℃の結晶性ポリエステルセグメントとガラス転移点温度が-70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルブロック共重合体を含有することを特徴とするトナー用樹脂組成物。
- 22. ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを50<u>重量</u>%以上含有することを特徴とする請求の範囲第20又は21項記載のトナー用樹脂組成物。

20 .

- 23. ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを70重量 %以上含有することを特徴とする請求の範囲第20又は21項記載のトナー用樹 脂組成物。
- 25 24.ポリエステルブロック共重合体中のガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが相溶することを特徴とする請求の範囲第20、21、22又は23項記載のトナー用樹脂組成物。

25. ポリエステルブロック共重合体中のガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが、少なくとも同一のジカルボン酸とジオールとを含有することを特徴とする請求の範囲第20、21、22、23又は24項記載のトナー用樹脂組成物。

26. ポリエステルブロック共重合体中のポリエステル成分と、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが、50重量%以上同じ組成に 10 より構成されていることを特徴とする請求の範囲第20、21、22、23、2 4又は25項記載のトナー用樹脂組成物。

27. ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とし、融点が140~280℃のポリアミドセグメントとガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメント及び/又は融点が50~120℃である結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルーポリアミドプロック共重合体を含有することを特徴とするトナー用樹脂組成物。

28. ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを主成分とし、融点が140℃~280℃であるポリアミドセグメントとガラス転移点温度が-70℃以上30℃未満である非結晶性ポリエステルセグメントとからなる重量平均分子量が2万~20万のポリエステルーポリアミドブロック共重合体を含有することを特徴とするトナー用樹脂組成物。

25

29. ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを50重量%以上含有することを特徴とする請求の範囲第27又は28項記載のトナー用樹脂組成物。

30. ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルを70重量%以上含有することを特徴とする請求の範囲第27又は28項記載のトナー用樹脂組成物。

5

31. ポリエステルーポリアミドブロック共重合体中のガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが相溶することを特徴とする請求の範囲第27、28、29又は30項記載のトナー用樹脂組成物。

10

15

20

- 32. ポリエステルーポリアミドブロック共重合体中のガラス転移点温度が30~80℃である非結晶性ポリエステルセグメントと、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが、少なくとも同一のジカルボン酸とジオールとを含有することを特徴とする請求の範囲第27、28、29、30又は31項記載のトナー用樹脂組成物。
- 33. ポリエステルーポリアミドブロック共重合体中のポリエステル成分と、ガラス転移点温度が50~80℃である非結晶性ポリエステルとが、30重量%以上同じ組成により構成されていることを特徴とする請求の範囲第27、28、29、30、31又は32項記載のトナー用樹脂組成物。
- 34. 周波数15. 92 H z、歪み1%、温度60~300℃、昇温速度10℃ /分の条件で動的粘弾性試験を行なった時のPa単位で表現される貯蔵弾性率G が、(a)、(b) 又は(c)のいずれかの条件に該当することを特徴とするトナー用樹脂組成物。
- (a) Xを1以上10未満の実数から選ばれる一定値とした時に下記式 (1) で 規定する条件を満たす温度領域が、少なくとも20℃以上にわたって存在する。
- (b) Xを1以上10未満の実数から選ばれる一定値とした時に下記式(2)で

規定する条件を満たす温度領域が、少なくとも20℃以上にわたって存在する。

(c) Xを1以上10未満の実数から選ばれる一定値とした時に下記式(3)で規定する条件を満たす温度領域が、少なくとも20℃以上にわたって存在する。

 $G = (X \pm 0.5) \times 10^3$

5 式中、Xは1以上10未満の実数から選ばれる一定値である。

 $G = (X \pm 0.5) \times 10^4$

(2)

(1)

式中、Xは1以上10未満の実数から選ばれる一定値である。

 $G = (X \pm 0.5) \times 10^{5}$

(3)

式中、Xは1以上10未満の実数から選ばれる一定値である。

10.

15

35. 結晶性ポリエステルセグメントと非結晶性ポリエステルセグメントとから なるポリエステルプロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂組成物であって、 前記ポリエステルプロック共重合体は、前記結晶性ポリエステルセグメントと同 組成で重量平均分子量1万の結晶性ポリエステル樹脂を示差熱走査熱量計により 昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える温度まで昇温したあと50℃/分以 上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ熱履歴を消去したあと昇温速度10 ℃/分でふたたび結晶性ポリエステル樹脂の示差熱を測定し、結晶融解吸熱ビー クのピーク面積から結晶性ポリエステル樹脂の単位樹脂重量あたりの結晶融解吸 熟ピークの吸熱量(Sa)を求め、前配ポリエステルプロック共<u>重</u>合体を示<u>差</u>熱 走査熟量計により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える温度まで昇温した あと50℃/分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ熱履歴を消去した あと昇温速度10℃/分でふたたびポリエステルブロック共重合体の示差熱を測 定するとともに、測定に使用されたポリエステルプロック共重合体の樹脂重量か ら前記共重合体中の結晶性ポリエステルセグメントの樹脂重量を求め、前記共重 - 合体の結晶部分の結晶融解吸熱ピーク面積から結晶性ポリエステルセグメントの 単位樹脂重量あたりの結晶融解吸熱ピークの吸熱量(Sb)を求め、プロック化 率を(Sb/Sa)×100と定義した時に、ブロック化率が10~100%で あることを特徴とするトナー用樹脂組成物。

36. 結晶性ポリアミドセグメントと非結晶性ポリエステルセグメントとからなるポリエステルーポリアミドブロック共重合体を主成分とするトナー用樹脂組成物であって、

82

- 前記ポリエステルーポリアミドブロック共重合体は、前記結晶性ポリアミドセグ メントと同組成で重量平均分子量1万の結晶性ポリアミド樹脂を示差熱走査熟量 計により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える温度まで昇温したあと50 ℃/分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ熱層腰を消去したあと昇温 速度10℃/分で再び結晶性ポリアミド樹脂の示差熱を測定し、結晶融解吸熱ビ 10 一クのピーク面積から結晶性ポリアミド樹脂の単位樹脂重量あたりの結晶融解吸 熱ピークの吸熱量(Sa)を求め、前記ポリエステルーポリアミドプロック共重 合体を示差熱走査熱量計により昇温速度10℃/分で融点をわずかに越える温度 まで昇温したあと50℃/分以上の降温速度で0℃まで急冷してあらかじめ熱魔 **歴を消去したあと昇温速度10℃/分で再びポリエステルーポリアミドブロック** 共重合体の示差熱を測定するとともに、測定に使用されたポリエステルーポリア ミドブロック共重合体の樹脂重量から前記共重合体中の結晶性ポリアミドセグメ ントの樹脂重量を求め、前記共重合体の結晶部分の結晶融解吸熱ピーク面積から 結晶性ポリアミドセグメントの単位樹脂重量あたりの結晶融解吸熱ピークの吸熱 量(Sb)を求め、ブロック化率を(Sb/Sa)×100と定義したときに、
- 20 プロック化率が10~100%である ことを特徴とするトナー用樹脂組成物。

37. ゲルパーミュエーションクロマトグラフィーで測定した分子量において、 分子量が10⁸以上であるポリマー成分が5重量%以下であることを特徴とする 5 請求の範囲第1、2、3、4、5、6、7、8、9、10、11、12、13、 14、15、16、17、18、19、20、21、22、23、24、25、 26、27、28、29、30、31、32、33、34、35又は36項記載 のトナー用樹脂組成物。 38. 請求の範囲第1、2、3、4、5、6、7、8、9、10、11、12、13、14、15、16、17、18、19、20、21、22、23、24、25、26、27、28、29、30、31、32、33、34、35、36又は37項記載のトナー用樹脂組成物を用いてなることを特徴とするトナー。



nternational application

INTERNATIONAL SEARCH REPORT International application No. PCT/JP02/03592 CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER Int.C17 G03G9/087 According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC B. FIELDS SPARCHED Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols) Int.Cl' G03G9/087 Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched Jitsuyo Shinan Koho 1922-1996 Toroku Jitsuvo Shinan Kobo 1994-2002 Kokai Jitsuyo Shinan Koho 1971-2002 Jitsuyo Shinan Toroku Koho 1996-2002 Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used) C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT Relevant to claim No. Category* Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages JP 56-65146 A (Toyobo Co., Ltd.), 1,2,37,38 02 June, 1981 (02.06.81), Claims (Family: none) JP 63-38955 A (Konica Corp.), 1,37,38 X 19 February, 1988 (19.02.88), Claims; page 6, upper right column, lines 6 to 12 (Family: none) 1,37,38 X JP 63-38956 A (Konica Corp.), 19 February, 1988 (19.02.88), Claims; page 6, upper right column, lines 7 to 13 (Family: none) Purther documents are listed in the continuation of Box C. See patent family annex. X Special categories of clind documents: document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention document of particular sclevance; the claimed invention cannot be considered covel or cannot be considered to involve an inventive carlier document but published on or after the international filling ·R decument which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified) document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other step when the document in taken alone document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the ant
"&" document member of the same patent family document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed Date of the actual completion of the international search Date of mailing of the international search report 22 August, 2002 (22.08.02) 03 September, 2002 (03.09.02)

Authorized officer

Telephone No.

Form PCT/ISA/210 (second abeet) (July 1998)

Japanese Patent Office

Name and mailing address of the ISAV

Facsimile No.





Corp.), 2.08.01),			1,2,37,38 1,2,37,38 1,2,37,38
.03.02), (Minolta C			
(Minolta Co	o., Ltd.),		1,2,37,38
	· .	٠	
•			
			·
		·	
	•		
		·	
	Asker Cluby 1	ed sheet) (July 1998)	



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.
PCT/JP02/03592

Box I Observations where certain claims were found unsearchable (Continuation of item 1 of first sheet)	
This international search report has not been established in respect of certain claims under Article 17(2)(a) for the following re-	asons:
1. Claims Nos.:	
because they relate to subject matter not required to be searched by this Authority, namely:	
O promise Charles Manager	1
2. Claims Nos.: because they relate to parts of the international application that do not comply with the prescribed requirements to su	A 40
extent that no meaningful international search can be carried out, specifically:	
3. Claims Nos.:	
because they are dependent claims and are not drafted in accordance with the second and third sentences of Rule 6.4	(a).
Box II Observations where unity of invention is lacking (Continuation of item 2 of first sheet)	
This international Searching Authority found multiple inventions in this international application, as follows:	
The technical features of claim 1 are "a polymer component capable of for a physically crosslinked structure" and "a polyester which forms no physical	
crosslinked structure and has a glass transition temperature of 30 to	
or a melting point of 50 to 120°C". Whereas, in claims 3 to 36, these techn	
features are not described, and, there are no common matters between o	:laim
1 and claims 3 to 36. Accordingly, claim 1 and claims 3 to 36 have no technical linkage in	the
meaning of PCT Rule 13, and therefore, do not comply with the require	
of unity of invention.	
1. As all required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report covers all sea	
As all required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report covers all search claims.	ECTRICIO
Canino.	
2. As all searchable claims could be searched without effort justifying an additional fee, this Authority did not invite pe	yment
of any additional fee.	
3. As only some of the required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report	COVESS
only those claims for which fees were paid, specifically claims Nos.:	
	•
4. [X] No required additional search fees were timely paid by the applicant. Consequently, this international search report is	
	•
restricted to the invention first mentioned in the claims; it is covered by claims Nos.: 1, 2, 37 and 38	
Remark on Protest The additional search fees were accompanied by the applicant's protest.	
No protest accompanied the payment of additional search fees.	

Form PCT/ISA/210 (continuation of first sheet (1)) (July 1998)



国数据查報告

国際出頭番号 PCT/JP02/03592

A. 発明の原	はする分野の分類(国際特許分類(IPC))	_	
Int.	C1' G03G9/087		
B. 翻查を行	アった分野		
	b小限資料(国際特許分類(IPC))		
Int.	C1' G03G9/087	•	
最小限實料以外	いの資料で調査を行った分野に含まれるもの		
日本国実用		•	
	実用新森公報 1971-2002年		·
	実用新案公報 1994~2002年		
日本国英用	新案登録公報 1996-2002年		
国際関本で使用	目した電子データベース(データベースの名称、	調査に使用した用語)	
C. 額達する	5と認められる文献		
引用文献の	J C 30 5 7 1 1 5 7		関連する
カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連すると	きは、その関連する箇所の表示	請求の範囲の番号
х	JP 56-65146 A (東洋	旋株式会社) 1981.0	1, 2, 37,
	6.02, 特許請求の範囲 (ファミ)		38
х	JP 63-38955 A (==x	大学 (本本学) 1988 02	1.37.38
**	19, 特許請求の範囲、第6頁右上標		1,01,00
	L)	1970 - 1211 (>) < >	
x	JP 63-38956 A (==)	h#=+	1.37.38
			1,37,38
}	19, 特許請求の範囲、第6頁右上標	19男子~13行(ファミリーな)	
	ト)	·	
	1		474.45
区 で極の概念	さにも文献が列挙されている。		秋を呼風。
1	のカテゴリー	の日の後に公安された文献	
1	連のある文献ではなく、一般的技術水準を示す		
50	en vick og til stil de se skiller om de 19 de - 1900 til stil stil s	出版と矛盾するものではなく、そ	e明の原理又は理論
	類日前の出願または特許であるが、国際出願日 公表されたもの	の理解のために引用するもの 「X」特に関連のある文献であって、	Katronian T. wasteres
	たなされたもの 主張に突繞を提起する文献又は他の文献の発行	の新規性又は進歩性がないと考	はないのかで知り
日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1g			当該文献と他の1以
文献(理由を付す) 上の文献との、当業者にとって自明である組合せに			
	よる開示、使用、展示等に替及する文献	よって進歩性がないと考えられる	
「P」国際出	関日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願	「&」同一パテントファミリー文献	
田路郡本大会	71 & 0	国際調査報告の発送日	
国際調査を完	22. 08. 02	03.0	9.02
			
	の名称及びあて先	特許庁審査官(権限のある職員)	2H 9112
	関特許庁(ISA/JP) 関係を含むな	福田 由紀 (7)	N N
	郵便番号100-8915 熱千代田区衛が第三丁月4番3号	電話電号 03-3581-1101	内部 9231 %



国際出願番号 PCT/JP02/03592

C (統合).	関連すると関められる文献	
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
X	EP 1126324 A1 (KAO CORPORATION) 2001. 08. 22, claims & JP 2001-22 2138 A & US 6383705 B2	1,2,37,38
EX	JP 2002-72557 A (花王株式会社) 2002. 0 3. 12, 特許請求の範囲(ファミリーなし)	1, 2, 37, 38
PX	JP 2002-131969 A (ミノルタ株式会社) 200 2.05.09,【0043】(ファミリーなし)	1, 2, 37, 38

様式PCT/ISA/210 (第2ページの続き) (1998年7月)

国際調査報告

国際出題番号 PCT/JP02/03592

第1個 請求の範囲の一部の閾査ができないときの意見(第1ページの2の続き)
法第8条第3項(PCT17条(2)(a))の規定により、この国際調査報告は次の理由により領求の範囲の一部について作成しなかった。
1. 請求の範囲
2. 計
3. 目 請求の範囲 は、従属請求の範囲であってPCT規則6.4(a)の第2文及び第3文の規定に 従って記載されていない。
第Ⅱ欄 発明の単一性が欠如しているときの意見 (第1ページの3の続き)
次に途べるようにこの国際出頭に二以上の発明があるとこの国際関査機関は認めた。
請求の範囲1の技術的特徴は、「物理的架橋構造を形成し得るポリマー成分」、及び「物理的架橋構造を形成せずガラス転移点温度が30~80℃又は融点が50~120℃であるポリエステル」であるが、請求の範囲3~36には、これら技術的特徴が記載されておらず、請求の範囲1との間に共通の事項がない。 よって、請求の範囲1と請求の範囲3~36との間にPCT規則13の意味における技術的な関連を見いだすことができず、発明の単一性があるとは認められない。
1. 山頭人が必要な追加調査手数料をすべて期間内に納付したので、この国際調査報告は、すべての調査可能な 請求 の範囲について作成した。
2. 追加調査手級料を要求するまでもなく、すべての調査可能な請求の範囲について調査することができたので、追加調査手数料の納付を求めなかった。
3. 出題人が必要な追加調査手数料を一部のみしか期間内に納付しなかったので、この国際調査報告は、手数料の納付のあった次の請求の範囲のみについて作成した。
4. 図 出願人が必要な追加爾奎手敬料を期間内に納付しなかったので、この国際開査報告は、請求の範囲の最初に記載されている発明に係る次の請求の範囲について作成した。 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・
янжорыю I, 2, 37, 30
追加調査手敬料の異態の申立てに関する注意

様式PCT/1SA/210 (第1ページの統葉 (1)) (1998年7月)